

محرك الاحتراق الداخلي

(أنواعه ومكوناته ونظريات تشغيله)

الأستاذ الدكتور
السعيد رمضان العشري
جامعة الإسكندرية

2007

مكتبة بلستانج المعرفة
لطباعة ونشر وتوزيع الكتب
☎ : ٠٤٥/٢٢٢٤٢٢٨ & ٠١٢/١١٥١٢٣٧

محرك الاحتراق الداخلى (أنواعه ومكوناته ونظريات تشغيله)

أ.د. السعيد رمضان العشرى

٢٠٠٦/ ٢٣٤٣٠

I.S.B.N. 977 - 393- 077 - 7

مكتبة بلستان المعرفة

كفر الدوار - الحدائق - ٦٧ ش الحدائق بجوار نقابة التطبيقيين

☎ : ٠٤٥/٢٢٢٤٢٢٨ الإسكندرية ٠١٢١١٥١٢٣٧

Email: bostan _ elma3rafa @ yahoo.com

العنوان

اسم المؤلف

رقم الإيداع

الترقيم الدولى

الناشر

جميع حقوق الطبع محفوظة

ولا يجوز طبع أو نشر أو تصوير أو إنتاج هذا المصنف أو أى جزء

منه بأية صورة من الصور بدون تصريح كتابى مسبق.



إلى والدي ووالدتي رحمهما الله

واسكنهما فسيح جناته

إلى زوجتي الفاضلة

إلى أبنائي..د. خالد .. & د. طارق&.سامح.

إلى كل من عاونني على اخراج هذا العمل



سبحان الذي سخر لنا هذا،

وما كنا له مقرنين وإنا إلى ربنا لمنقلبون

طهّ الله العظيم

مُتَكِنَة

لإيجاد وطن يعتمد على موارده الذاتية وعلى الأخص الموارد البشرية المسلحة بالعلم والأيمان من أجل دفع عجلة التنمية. لابد من تأهيل كوادر وطنية مدربه قادرة على شغل الوظائف التقنية والفنية والمهنية المتاحة في سوق العمل المحلي والأقليمي. ومن خلال اشتراكنا وتنفيذنا لبرنامج مشروع تطوير التعليم . لوحظ ان المكتبة العربية تفتقر لكثير من الكتب الفنية التي تعتبر كمراجع ومصادر للمعرفة والبحث، وإيماننا منا بأهمية توفير مراجع عن محرك الاحتراق الداخلي باللغة العربية، عملنا على إعداد هذه السلسلة والتي تغطي كافة نواحي ومجالات محركات الاحتراق الداخلي لتكون عوناً لأعضائنا طلبة الكليات والمعاهد الفنية وجميع المشتغلين في هذا المجال.

يشتمل هذا السلسلة على أساسيات محركات الاحتراق الداخلي وأنواعها وأجزائها وتشمل وقود المحركات ونظريات احتراقه وكذلك الأجهزة المساعدة لمحرك وشرح واف لأداء واختبار المحركات، وتجنبنا استعمال الأرقام الهندية (١، ٢، ٣، ٤...) والتي إعتدنا استعمالها واستبدلناها بأرقامنا العربية Arabic Numbers (1,2,3,4...) التي تخلينا عنها وتركناها للإنجليزية تستمتع بها. وإدراكاً لأهمية معرفة المصطلحات العلمية أضفنا في نهاية كل جزء ملحق يشتمل على مرجع مصغراً عن مصطلحات الواردة فيه.

وتتناول السلسلة خمس اجزاء: الجزء الأول يتناول انواع محركات الاحتراق الداخلي ومكوناته ونظريات تشغيله ويتناول الجزء الثاني وقود المحركات ونظريات احتراقه ويتناول الجزء الثالث الأجهزة المساعدة للمحرك. أما الجزء الرابع فيتناول عمليات صيانة وإصلاح المحرك، والأجزاء المساعدة.

ولا يفوتنى هنا أن أتقدم بعظيم الشكر والتقدير إلى اساتذتى الأفاضل الذين تعلمت على أيديهم وكان لمؤلفاتهم ونصائحهم ولما قدموه من عون أكبر الأثر فى سبيل إنجاز هذه السلسلة. وكلى أمل فى أن أكون قد وفقت فى جمع وترتيب المادة العلمية حتى يصبح بمثابة إضافة مفيدة للمكتبة العلمية العربية. ونأمل فى النهاية أن يحقق هذا الكتاب هدفه ويلقى قبول وتقدير اساتذتى والقارئ الكريم.

ومع بذل من جهود كبيرة فى هذا الكتاب لإخراجه بأفضل صورة إلا أن أى عمل بشرى لا يخلو من النقص والخطأ. وإذ أتمنى أن أكون قد وفقت بتقييمه على هذه الصورة فأنتنى أرحب بأى اقتراحات من قبل القارئ الكريم حتى يمكن الأخذ بها فى الإصدارات المستقبلية إن شاء الله.

وفى الختام نتقدم بخالص الشكر لكل من قدم لنا الجهد والمشورة لإخراج هذا العمل بهذه الصورة وأخص بالذكر الأنسة/ عبير سعد الحبروك لجهودها الوافى فى الكتابة والتجهيزات الفنية واملنا كبير فى وجه الله تعالى أن يكون هذا العمل نعم العون للدارسين والعاملين فى هذا المجال، ونسأل الله سبحانه وتعالى التوفيق والسداد.

والله ولى التوفيق

أ.د/ السعيد رمضان العشرى

يناير ٢٠٠٧

توطئة

إنى رأيت أنه لا يكتب أحد كتابا فى يومه إلا قال فى

غده:

لو غير هذا لكان أحسن

ولو زيد هذا لكان يستحسن

ولو قدم هذا لكان أفضل

ولو ترك هذا لكان أجمل

وهذا من أعظم العبر

وهو دليل على استيلاء النقص على جملة البشر.

العماد الأصفهاني

الباب الأول

مقدمة فى المحرك

INTRODUCTION TO ENGINE

الباب الأول

مقدمة فى المحرك

INTRODUCTION TO ENGINE

1-1- نبذة تاريخية Historical Review

بعد أن تقدمت صناعة الآلات البخارية حيث أمكن تحويل الطاقة الحرارية للفحم إلى طاقة ميكانيكية، استرعى الانتباه كبر الطاقة الحرارية المفقودة، بالإضافة إلى الحيز الكبير الذى تشغله الآلة البخارية وملحقاتها، لذا فكر البعض فى إمكانية حرق الفحم مباشرة داخل إسطوانة المحرك الترددى الحركة، وبذلك لا يصبح هناك أى داعى لتوليد البخار، ولكن الوقت الطويل اللازم لاشتعال الفحم بسبب صعوبة احتراقه أدت بفكرة آلة الاحتراق الداخلى إلى الانزواء حتى ظهر الوقود السائل والوقود الغازى وأمكن استخدامهما فى الآلة الجديدة.

فى عام 1680 تمكن العالم الفيزيائى الهولندى كريستيان هيكنس (*Huygens*) (1629-1695) من بناء أول محرك يستخدم البارود، وقد أعجب ملك فرنسا لويس الثالث عشر بهذا المحرك وطلب استخدامه فى ضخ الماء الذى يخرج من نافورات حدائقه. وتوقف المحرك عند هذا الحد من الاستخدام بالرغم من محاولات لم تتم لهيكنس (*Huygens*) ومساعدته الفرنسى بابن (*Papin*) .

وفى عام 1680 اخترع الفرنسى بابن (*Papin*) أول محرك يستخدم البنزين كوقود، وبذلك يمكن القول أن عصر آلات الاحتراق الداخلى بدأ عام 1688 فى عهد لويس الرابع عشر الملقب بملك الشمس، وفى نفس الوقت عصر الثورة الانجليزية الكبرى.

وفي عام 1705 اقترح الانجليزى توماس بيوكومين أول محرك يستخدم البخار ويعمل تحت الضغط الجوى لضخ الماء، وقد سجل هذا الاقتراح على انه أول محرك ناجح.

وفي عام 1768 صنع جيمس وات الآلة البخارية، وفي عام 1860 اخترع الفرنسى لينوار أول محرك احتراق داخلى يستخدم غاز الفحم، وفي عام 1768 صنع جيمس وات الآلة البخارية.

وفي عام 1876 عرض الألمانيان أوتو *Otto* ولانجن *Langen* أول محرك رباعى الأشواط يستخدم الغاز كوقود، وكان هذا المحرك يستخدم كمية قليلة من الوقود وأظهر قدرة كبيرة جعلت هذا المحرك عمليا لاستخدامه تجاريا، وكان هذا هو أول محرك ذو احتراق داخلى يعمل عملا جيدا وهو الذى أطلق عليه اسم محرك أوتو *Otto*.

وفي عام 1881 اخترع سير دوفالد كليرك المحرك ثنائى الأشواط بعد دراسته للأفكار المفيدة فى اختراع وتحسينات أوتو.

وتأرجح الوقود المستخدم، فتارة هو الهيدروجين أو غاز الإضاءة أو الكحول وأخيرا استقر الرأى على استخدام المنتجات البترولية كالكيروسين والبنزين.

فى عام 1882 تمكن فيلهلم مايباخ *F. Maybach* من تصميم وبناء أول محرك يستخدم وقود الكيروسين ثم عدله إلى استخدام البنزين ثم استخدمه فى سيارة صغيرة.

عام 1886 بدأ سورر *Saurer* فى سويسرا فى تحسين هذا المحرك وفى نفس العام تم بناء محرك غازى هناك.

وفي عام 1892 ظهر محرك ديزل نسب إلى المهندس الألمانى (رودلف ديزل *Diesel*) الذى ولد فى باريس والذى اعتمد على ضغط الهواء فقط إلى أن تصل درجة

حرارته إلى حد معين يكفى لاشتعال الوقود الذى يتم ضخه فى نهاية شوط الانضغاط، وقد حاول ديزل فى تجربته الأولى ضخ غبار الفحم داخل إسطوانة تحتوى على هواء تحت ضغط عالى وقد حققت تجربته هذه النجاح ولكنها كادت تودى بحياته نتيجة للانفجار، وبعد هذه التجربة حول تفكيره إلى استخدام الوقود السائل وتحقق له النجاح بعد أربع سنوات من الجهد الشاق.

وفى عام 1905 تم صنع أول محرك ثنائى الأشواط تحت إشراف ديزل واستخدم فى البحرية وأجريت عليه الكثير من التحسينات واستخدمت البوابات *Ports* وطريقة الكنس الطولى *Inflows Scavenging* وأدت التجارب عليه إلى زيادة قدرة المحرك.

وفى سبتمبر 1913 فقد ديزل فى ظروف غامضة أثناء سفره على باخرة متجها إلى إنجلترا من ألمانيا وفى عام 1935 بدأ تعميم طريقة الحقن المباشر للوقود والإستغناء نهائيا عن الضاغط الهوائى وتبسيط المحرك.

وبذلك يمكن القول بأن عام 1930 كان نهاية مرحلة فى صناعة محركات الديزل، إذ أن معظم الصعوبات التى كانت تعترض بناء المحرك المناسب وصنعه بأقل التكاليف الممكنة قد زالت تقريبا. وظل المحرك الرباعى الأشواط فى المقدمة، ولكن أول محرك ديزل تم استخدامه فى الجرارات الزراعية لم يظهر إلا فى عام 1931.

وفى عام 1931 له أهمية كبيرة فى علم الاحتراق الداخلى إذ تمكن بوش *Bochi* من صنع أول محرك رباعى الأشواط يعمل بطريقة الشحن الزائد *Supercharging* بواسطة توربين غازى يدير ضاغط هوائى يغذى المحرك بالهواء اللازم لاحتراق الوقود مما رفع قدرة المحرك إلى 150%.

وفى عام 1954 صمم (فيلكس فانكل) محركات بمكابس دوارة وسمى بمحرك فانكل *Wankle engine*.

2-1- مقدمة في المحركات:

تنقسم المحركات من حيث مكان الاحتراق إلى:

1- محركات الاحتراق الخارجى External combustion Engines:

وهى التى يتم الاحتراق فيها خارج اسطوانة المحرك حيث يتولد بخار الماء عن طريق احتراق الوقود فى فرن ثم يقوم البخار بدوره بإنجاز شغل ميكانيكى فى اسطوانة المحرك.

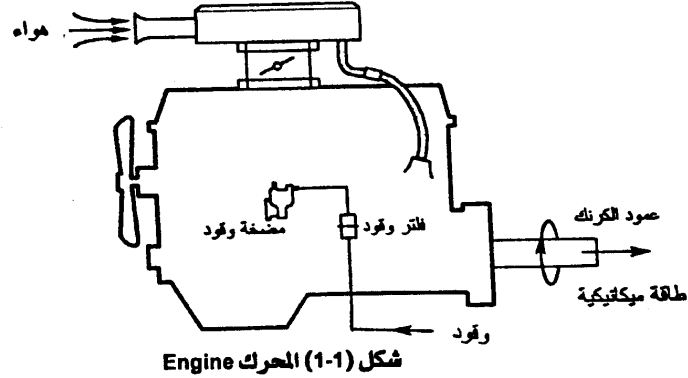
2- محركات الاحتراق الداخلى Internal Combustion Engines:

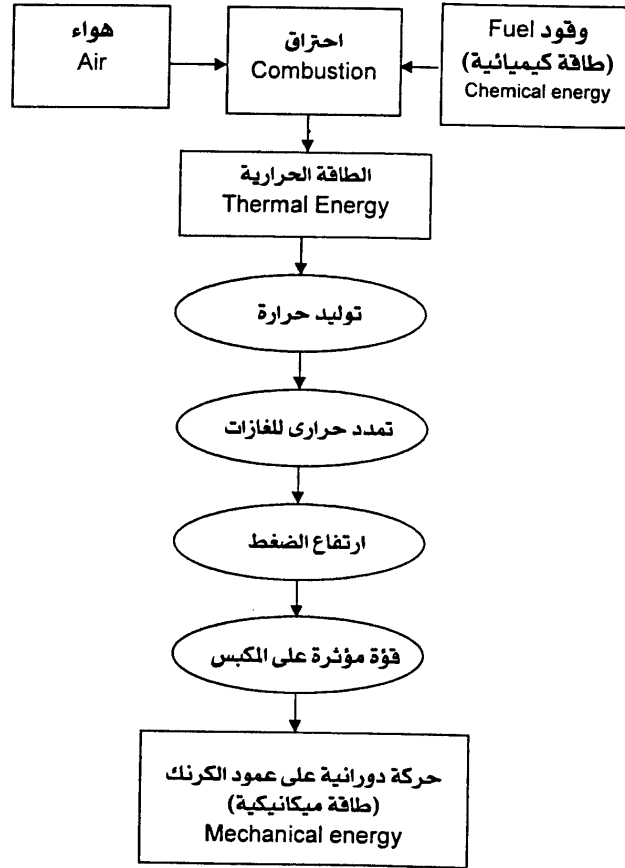
وهى التى يتم الاحتراق فيها داخل اسطوانة المحرك حيث يكتسب الشغل الميكانيكى فى هذه المحركات مباشرة نتيجة احتراق الوقود فى الاسطوانة.

المحركات الحرارية ذات الاحتراق الداخلى يتم فيها تحويل الطاقة الكيميائية Chemical energy المخزنة فى الوقود عند احتراقه مباشرة فى اسطوانات المحرك إلى طاقة حرارية Thermal energy ثم تحويل الطاقة الحرارية الناتجة إلى طاقة ميكانيكية Mechanical energy وتظهر الطاقة الميكانيكية بدوران عمود الكرنك كما هو موضح بشكل (1-1).

ويوضح شكل (2-1) مراحل تحويل الطاقة الحرارية للوقود إلى طاقة

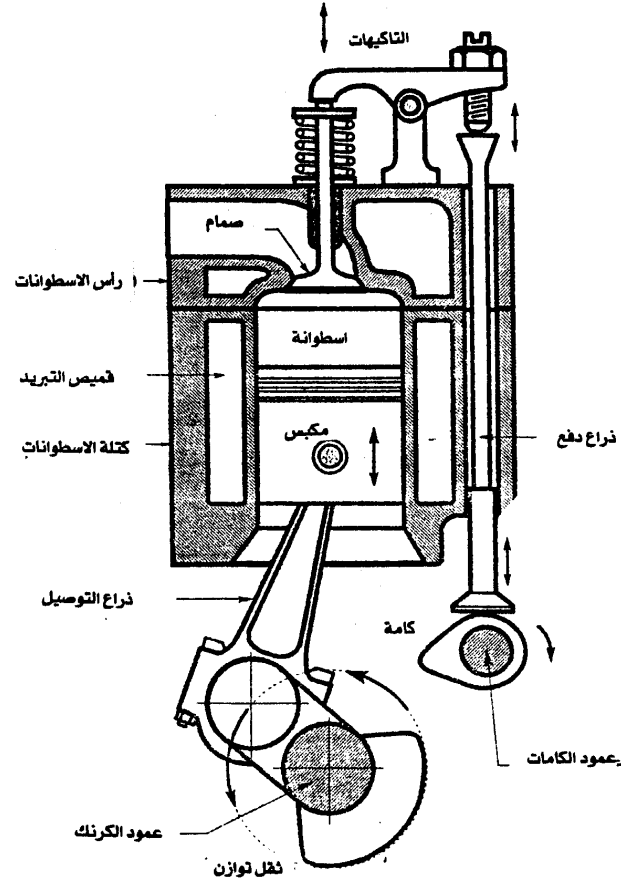
ميكانيكية بواسطة محرك الاحتراق الداخلى.





شكل (2-1) مراحل تحويل الطاقة الحرارية للوقود إلى طاقة ميكانيكية
بواسطة محرك احتراق داخلي

يتكون المحرك بصفة أساسية من عدد من الاسطوانات Cylinders يتحرك داخل كل منها مكبس Piston حركة ترددية و تتحول إلى حركة دورانية لعمود المرفق (الكرنك) Crank shaft عن طريق أذرع التوصيل Connecting rods بحيث تشارك جميع المكابس في إدارة عمود الكرنك كما هو موضح بشكل (3-1).



شكل (3-1) مكونات المحرك

ويوجد في رأس الاسطوانة صمامين، أحدهما صمام السحب Suction valve يسمح بدخول الهواء أو الهواء + الوقود والثاني صمام العادم Exhaust Valve يسمح بخروج غازات العادم وآليات تشغيله تسمى التاكيفات وتأخذ حركتها من عمود الكامات Cam shaft عن طريق عمود الدفع.

ويحتوى المحرك على ملحقات Engine Accessories عبارة عن أجهزة مثبتة عليه أو متصلة به، ولا يمكنه أن يعمل بدونها، فهي تساعد على بدء تشغيله وتبريده وتزييته واستمرار عمله بكفاءة وتعرف هذه الملحقات بالأجهزة المساعدة لمحرك.

نظام الوقود: يتكون نظام الوقود في محركات البنزين من خزان للوقود ومضخة ومغذى "كاربراتور" لخلط البنزين بالهواء وأنباب لتوصيل الوقود من الخزان إلى المحرك. وفي أغلب المحركات الحديثة يتم استخدام الرشاشات بدلاً من المغذى لجودة تزييتها للوقود وتقليل استهلاكه. أما في محركات الديزل فيتكون نظام الوقود من خزان الوقود ومضخة توصيل وفلاتر ومضخة حقن الوقود ورشاشات.

نظام الإشعال: يحتاج المحرك البنزين إلى نظام الإشعال الذى يمكن بواسطته الحصول على شرارات كهربائية ذات ضغط عال (تصل إلى 30.000 فولت) تتسبب في إشعال الخليط الموجود بداخل غرفة الاحتراق. ويتم توليد الشرارات في ملف الإشعال ثم توصيلها إلى داخل غرفة الاحتراق بالمحرك عند نهاية شوط الضغط ليتم إشعال خليط الهواء والوقود المضغوط بغرفة الاحتراق مما ينتج عنه حرق الشحنة وانفجارها ومن ثم دوران المحرك.

نظام التزييت: يستعمل زيت التزييت لحماية الأجزاء المعدنية المتحركة في المحرك من التلف نتيجة احتكاكها وذلك بمنع التلامس المباشر بين أى سطحين معدنيين يتحركان بالنسبة لبعضهما. فإن عدم وجود طبقة رقيقة من الزيت بين سطحين معدنيين متحركين ينتج عنه تآكل أجزاء المحرك ومن انهيار المحرك وتلفه.

والغرض من نظام التزييت هو تزويد الأجزاء المتحركة بداخل المحرك بزيوت التزييت لتسهيل حركتها وحمايتها من التآكل الشديد. ويوجد نظام التزييت بداخل جسم المحرك. وتقوم مضخة الزيت بأخذ الزيت من وعاء تجمع الزيت علبه الكرنك (الكارتير) وتدفعه خلال ثقبين بجسم المحرك وعمود المرفق (مسارات التزييت). وبذلك يصل الزيت إلى الكراسى التي تتركز عليها العمدة الدائرة والأجزاء المتحركة من المحرك.

نظام التبريد: حيث إن احتراق خليط الهواء والوقود يولد درجات حرارة عالية تصل إلى أكثر من 1000°C فيجب على المحرك أن يتخلص من جزء من هذه الحرارة حتى لا يتلف نتيجة لشدة سخونته. ويتم التخلص من هذه الحرارة الإضافية بواسطة نظام التبريد.

3-1- تقسيم محرك الاحتراق الداخلي

Classification of Internal Combustion Engine

يمكن تقسيم محركات الاحتراق الداخلي إلى:

1-3-1 من حيث طريقة الاشتعال..... Method By The Ignition

1- محركات الاشتعال بواسطة الشرارة Spark Ignition Engines (S.I)

- المحرك الجازولين Gasoline Engine

يستخدم في هذه المحركات وقود سريع الاشتعال "الجازولين" Gasoline أو ما يطلق عليه البنزين ويدخل هذا الوقود في إسطوانة المحرك بعد تحويله إلى رذاذ، وخلطه بكمية معينة من الهواء، وهذا الجهاز يخلط الوقود بالهواء بنسب معينة يمكن التحكم فيها، ويتم الإشعال بواسطة شرارة كهربائية في نهاية شوط الضغط. وتصنف محركات الاشتعال بالشرارة أيضاً طبقاً لطريقة تجهيز الوقود على النحو التالي:

١- محركات تحتوى على مغذى "كاربراتير" Carburetor يقوم بتجهيز الوقود أى خلطه مع الهواء بنسبة معينة.

٢- محركات تستخدم رشاشات في تجهيز الوقود وتشمل:

- حقن الوقود من خلال فتحة ماسورة السحب.

- حقن الوقود في الاسطوانة بعد ضغط الهواء داخل الاسطوانة وقبل الاشتعال وذلك بواسطة رشاشات (بجاخات).

- المحرك الغازى Gas Engine

الوقود المستخدم في هذا المحرك هو الغاز الطبيعى أو الغاز الناتج من مولد غازى، ويستخدم المحرك الغازى خليطاً من الغاز والهواء اللذان يضغطان سوياً بعد خلطهما جيداً، وبعد حدوث الشرارة ينتشر اللهب داخل الخليط وتتم عملية الاحتراق، ودائماً يجب تنظيف الغاز من التركيبات الكيميائية التى قد تؤثر تأثيراً ضاراً على معدن المحرك.

- المحرك المشترك:

هو محرك يعمل باستخدام الوقود السائل (بنزين مثلاً) والوقود الغازى (الغاز الطبيعى) كلا على حده. وهو محرك بنزىنى فى الأصل ويمكن تعديله ليعمل بالغاز كما هو الحال الآن فى السيارات التى تعمل بالغاز الطبيعى بمصر حيث يعمل المحرك على وقود الغاز الطبيعى فقط وعند عدم توفر الغاز يتم تحويله لاستخدام الوقود السائل (بنزين).

ب- محركات الاشتعال بالانضغاط Compression Ignition Engines (C.I)

ويتم الاشتعال بواسطة رفع ضغط الشحنة إلى درجة الاشتعال الذاتى للوقود وبعد ذلك يتم دفع الوقود إلى الهواء المضغوط الموجود داخل غرفة الاحتراق.

- محركات الديزل Diesel Engines

فى هذه المحركات يسحب الهواء النقى ثم يحفظ بنسبة كبس (انضغاط) عالية فينتج عن ذلك ارتفاع كبير فى درجة الحرارة، ويدفع الوقود الديزل حيث يختلط بالهواء المضغوط الموجود بها، فيشتعل هذا الخليط تلقائياً نتيجة للحرارة

العالية الناتجة عن الانضغاط، ويستخدم فى هذه المحركات وقود الديزل المعروف بوقود السولار وهو أقل تطايراً من وقود محركات الاشتعال بالشرارة.

- المحرك المختلط Gas-Diesel Engine

فى هذا المحرك يستخدم غاز الميثان أو الغاز الطبيعى وهى غازات تحتل نسبة انضغاط عالية ويصمم المحرك تماماً كالمحرك الديزل العادى وتسحب غاز وهواء يتم خلطهم وضغطهم ثم يحقن الديزل فى الخليط المضغوط فيشتعل مخلوط الهواء والغاز.

1-3-2- طبقاً للغرض من الاستخدام

تنقسم المحركات طبقاً للغرض من الاستخدام على النحو التالى:

أ- محركات السيارات automobile engines

وهى المحركات التى تستخدم مع سيارات ركوب الأشخاص.

ب- محركات القطارات Track engines

وهى المحركات التى تستخدم لتشغيل قطارات السكك الحديدية والحافلات.

ج- محركات المتحركة Locomotive engines

وهى محركات محمولة على هيكل ويتم تنقلها من موقع إلى آخر.

د- محركات ثابتة Stationary engines

وهى محركات يتم تثبيتها على قاعدة فى الأرض بغرض تشغيل معدات

ثابتة أو معدات توليد الكهرباء.

هـ- محركات السفن Mirine engine

وهى المحركات التى تعمل فى مجال النقل البحرى.

و- محركات محطة القدرة المتنقلة Portable power system

وهى محركات متنقلة متصلة بمولد كهربائى.

ز- محركات توليد القدرة Power generation

وهى محركات تستخدم فى محطات توليد القدرة.

3-3-1 طبقاً لنوع الوقود: By the Fuel type

- محرك وقود جازولين Gasoline
- محرك وقود ديزل Diesel
- محرك وقود الغاز (الغاز الطبيعي Natural gas أو أى غاز)
- محرك وقود الكحولى (يستخدم الوقود Alcohols ,methanol, ethanol)
- محرك وقود هيدروجين Hydrgen
- محرك مزدوجى الوقود Dual ويستخدم نوعين من الوقود.

4-3-1 من حيث خلط الشحنة By The Fuel-Air Mixing Method

- أ- محركات خلط خارجى للشحنة *Engines with External Mixing*
ويتم فيها مزج الهواء مع الوقود خارج المحرك.
- ب- محركات خلط داخلى للشحنة *Engines with Internal Mixing*
ويتم فيها دخول الهواء إلى المحرك ثم يحقن الوقود ويتم مزج الهواء مع الوقود فى الداخل.

5-3-1 من حيث عدد الأشواط فى الدورة الحرارية

By The Number of Strokes in One Complete Cycle

- أ- محركات رباعية الأشواط *Four Stroke Engines*
يتم فى هذه المحركات إتمام الدورة الحرارية فى أربعة أشواط متتالية وتحتاج إلى لفتين من عمود الكرنك وتكون الأشواط على النحو التالى الشوط الأول لأسفل (180° أى نصف لفة) وآخر لأعلى (180° أى نصف لفة)، وبذلك يتم لفة كاملة من عمود الكرنك ثم شوط لأسفل (180° أى نصف لفة) وآخر لأعلى (180° أى نصف لفة) وبذلك يتم لفتين كاملتين بزاوية مرفقية قدرها $(2 \times 360^\circ = 720^\circ)$.

ب- محركات ثنائية الأشواط Two Stroke Engines

يتم في هذه المحركات إتمام الدورة الحرارية في شوطين. وتحتاج لفة واحدة من عمود الكرنك وهي على النحو التالي:
شوط لأسفل (180° أى نصف لفة) وآخر لأعلى (180° أى نصف لفة) وبذلك تتم لفة كاملة أى زاوية مرفقية قدرها ($360^\circ = 1 \times 360^\circ$)

6-3-1- من حيث عدد الاسطوانات By The Number of Cylinders

أ- محركات ذات اسطوانة واحدة Single Cylinder Engines

ب- محركات متعددة الإسطوانات Multi Cylinder Engines

7-3-1- من حيث ترتيب الإسطوانات By Cylinders Arrangement

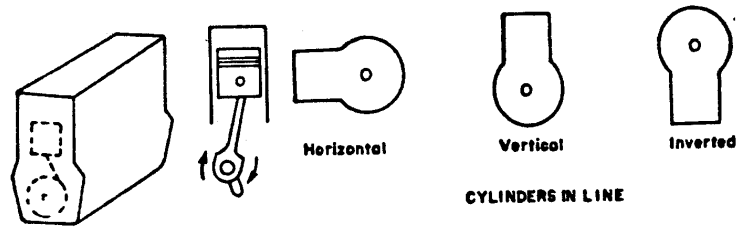
تعتبر طريقة ترتيب الإسطوانات واحدة من أكثر الطرق شيوعاً لتصنيف المحركات الترددية.

أ- المحركات المستقيمة In-Line Engines

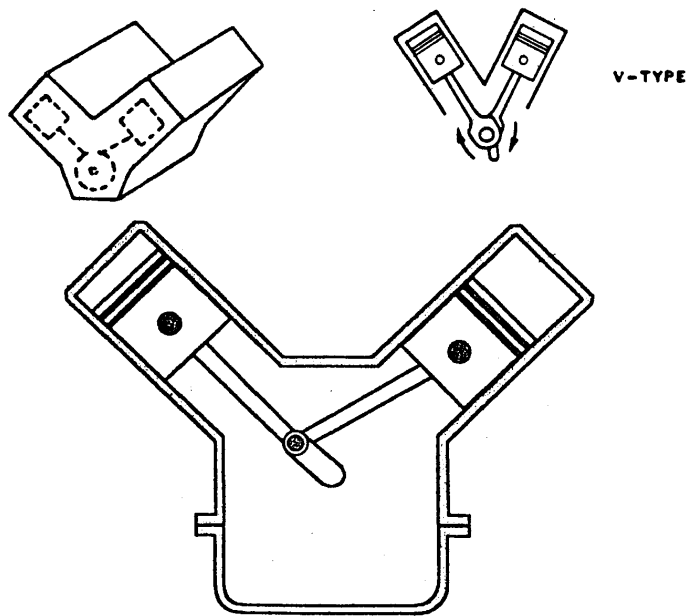
المحرك المستقيم عبارة عن محرك يحتوى على صف واحد من الأسطوانات، أو بتعبير آخر هو المحرك الذى ترتب فيه الأسطوانات بصورة خطية ويتم نقل القدرة من هذه الأسطوانات إلى عمود مرفقى واحد، وهذا النوع من المحركات هو الأكثر انتشاراً وتعتبر المحركات ذات أربعة أسطوانات والمحركات ذات ست أسطوانات المرتبة خطياً من النوع الشائع لهذه المحركات شكل (4-1). ويلاحظ من الرسم أنه يمكن تقسيم المحرك المستقيم حسب اتجاه حركة المكبس فقد يكون أفقياً أو رأسياً .

ب- المحركات على هيئة حرف (V) V-Type Engines

في المحركات ذات الستة أسطوانات فأكثر يكون من الصعوبة وضع الأسطوانات فى خط مستقيم بسبب زيادة طول المحرك واهتزاز Vibration عمود الكرنك لهذا تكون الأسطوانات فى بعض المحركات الكبيرة والمستخدمه فى سيارات النقل والمعدات الثقيلة. مرتبة فى صفين مائلين على شكل حرف V (شكل 5-1).



شكل (4-1) المحركات المستقيمة



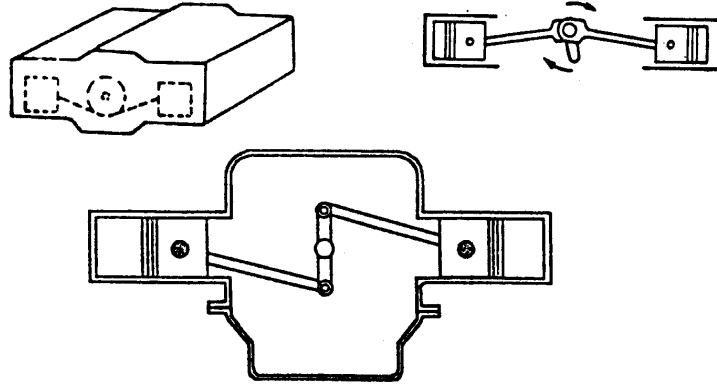
شكل (5-1) المحركات على شكل حرف V

ويكون نصف عددها في جانب والنصف الآخر في الجانب المقابل. يسمى المحرك في هذه الحالة بالمحرك على هيئة حرف V (V-engine). في المحركات ستة اسطوانات حرف V وتكون الزوايا بين الجانبين 60° درجة بينما تكون الزوايا 90° في المحرك ثمانية اسطوانات. هذه الزوايا محددة بهذه القيم لتعطي أقصى اتزان ممكن للمحرك خلال تشغيله في الظروف العادية.

في هذا النوع من المحركات يتم ترتيب الاسطوانات في صفين على عمود مرفقى واحد، وينتشر هذا النوع في محركات المركبات الكبيرة والتي يلزمها محرك متعدد الاسطوانات في حيز ضيق.

ج- محرك مسطح Horizontally piston flat engine

يعرف المحرك المسطح بمحرك متضاد الاسطوانات Opposed Engine ويتكون هذا المحرك من مجموعتين من الاسطوانات موضوعة في مستوى واحد على جانبي العمود المرفقى ويتعبّر آخر يمكن اعتبار هذا المحرك مجموعتين من الاسطوانات المرتبة بصورة مستقيمة بينهما زاوية مقدارها 180° (شكل 6-1) ويمتاز هذا المحرك بإتزانه وقصر طوله وكذلك بإحتوائه على عمود مرفقى واحد ويستخدم هذا النوع من المحركات في بعض السيارات الصغيرة ويكون مناسب لتبريد الهواء.

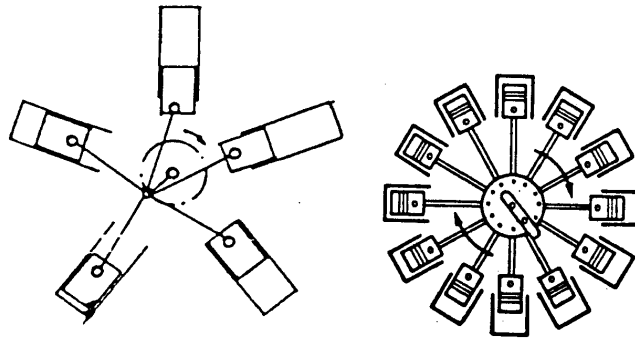


شكل (6-1) محرك مسطح Flat Engine

د- المحرك الدائري Radial Engines

يحتوى هذا النوع من المحركات على أكثر من أسطوانتين فى صف واحد موزعة بصورة منتظمة حول العمود المرفقى، ويستخدم هذا النوع من المحركات فى الطائرات التى تبرد بواسطة الهواء، وفى هذا المحرك تكون كتل المحرك فيما بينها دائرة وتتوقف الزاوية بين كتل الاسطوانة على عدد الاسطوانة. (شكل 7-1).

ومن الممكن استخدام مجموعتين أو ثلاثة مجاميع والمشكلة التى تواجه هذا النوع من المحركات هى كيفية ربط وتثبيت (3,5,7 أو 9) أذرع التوصيل إلى مرفق واحد ولحل هذه المشكلة فقد تم استخدام ذراع رئيسى ترتبط به أذرع مفصلية ويرتبط الذراع الرئيسى بالمرفق ويلاحظ أن الذراع الرئيسى فى هذا النوع من المحرك يقوم بتنفيذ نفس الحركة التى يقوم بها ذراع التوصيل فى المحركات الاعتيادية بينما تختلف حركة الذراع المفصلى قليلاً لأن نقطة الارتباط ليست فى مركز مسمار المرفق. وتستخدم المحركات الدائرية ذات عمود إدارة رأسى فى محطات توليد القدرة الكبيرة. فى المحرك الدائرى الاسطوانات ذات الأشواط الأربعة يعتبر وجود محدد مفرد الاسطوانات فى كل مجموعة ضرورى لإتمام عملية الاشتعال فى الاسطوانات بصورة متناوبة ولكن فى المحركات الثنائية الشوط من الممكن استخدام أى عدد من الاسطوانات.



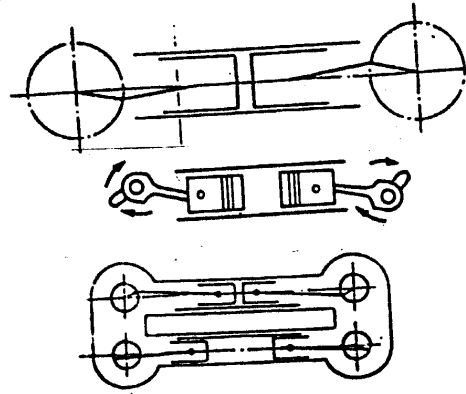
شكل (7-1) المحرك الدائري

هـ- محرك متقابل المكبس

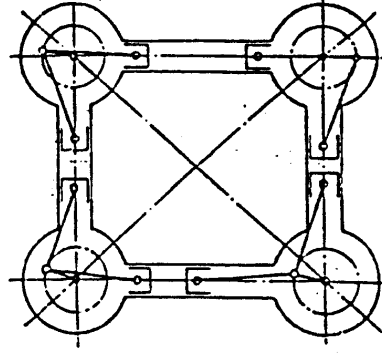
تحتوى الأسطوانة فى هذا النوع من المحركات على مكبسين كل منهما يحرك عمود مرفقى منفصل عن الآخر ويمتاز هذا النوع من المحركات بإتزانه كما هى الحال فى المحرك متضاد الأسطوانات بالإضافة إلى ذلك فإن أسطوانة هذا النوع من المحركات لا تحتوى على رأس أو غطاء، كما أن السرعة النسبية للمكبس (معدل تغيير الحجم) تكون مضاعفة، وكما يلاحظ من الشكل فإن هذا الترتيب يسمح بدخول وخروج الغازات فى نفس الاتجاه أثناء عملية الاكتساح كما أن موقع المكبس داخل الأسطوانة هو الذى يسيطر على فتح أو غلق فتحات صمامى الدخول والعاود، ويعرف هذا النوع من المحركات بالمحرك زوجى التأثير *Double Acting Engine* وهذا النوع غير شائع الاستعمال نظرا لصعوبة التصنيع ويوضح شكل (8-1) التصميمات المختلفة للمحرك المتقابل المكبس.

و- محرك "X"

يختلف هذا النوع من المحركات عن المحرك نوع (V) بكونه يحتوى على أربع مجاميع من الأسطوانات متصلة بعمود مرفقى واحد (شكل 9-1).



شكل (8-1) المحرك المتقابل



شكل (9-1): محرك حرف X

ح- محرك "H":

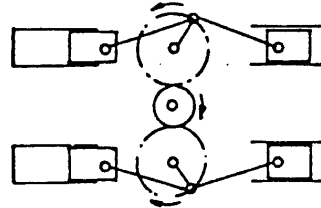
يتكون هذا المحرك من محركين من نوع "متضاد الاسطوانات" لكل منهما عمود مرفقى مستقل عن الآخر ولكنهما مرتبطان مع بعضهما (شكل 10-1).

ز- محرك "U":

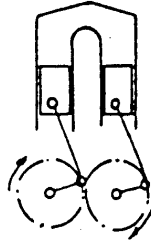
هذا المحرك يشبه محرك متضاد المكبس من حيث المبدأ ولكنه يختلف عنه في الترتيب (شكل 11-1).

س- محرك دلتا "Δ":

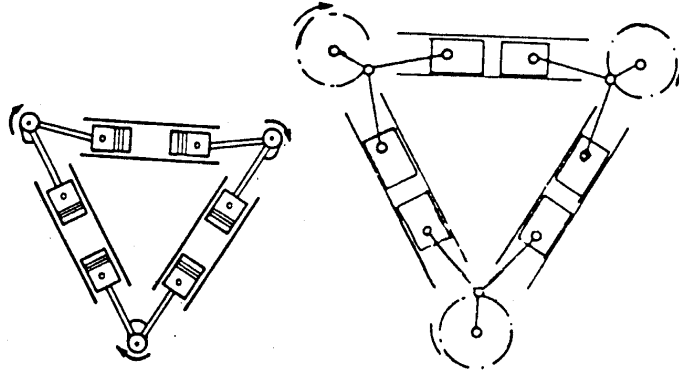
يتكون هذا المحرك من ثلاث مجاميع من المكابس المتضادة وثلاث أعمدة مرفقية (شكل 12-1).



شكل (10-1) محرك حرف H



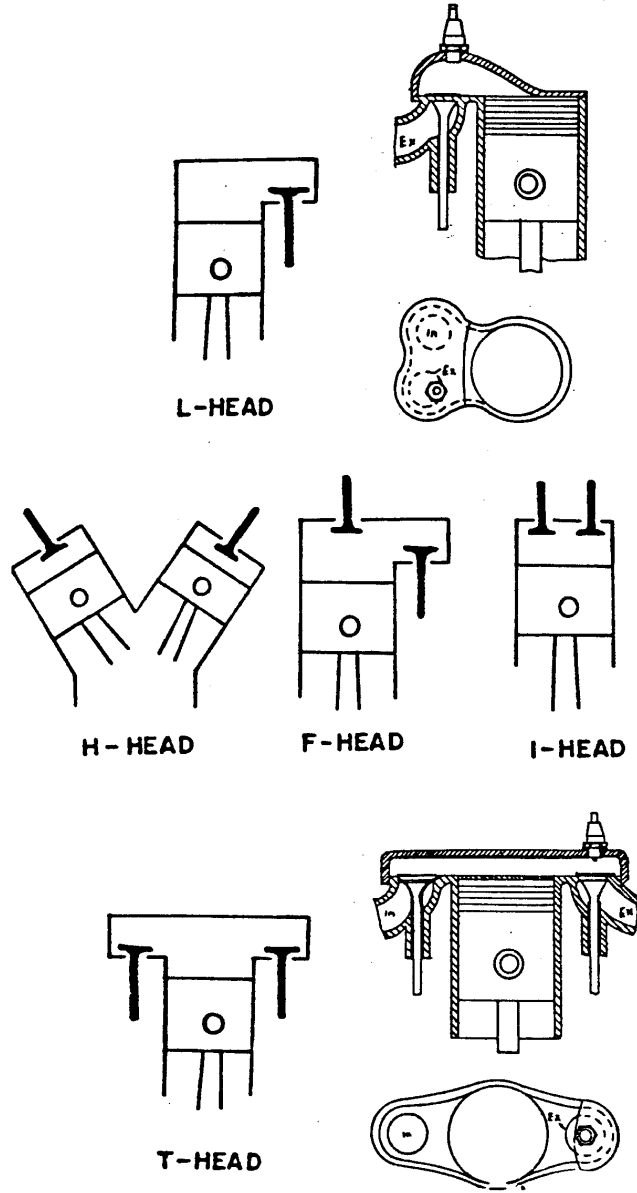
شكل (11-1): محرك حرف U



شكل (12-1) محرك دلتا

8-3-1- من حيث ترتيب الصمامات Valves Arrangement

يمكن تقسيم المحركات أيضا طبقا لوضع وترتيب صمامات السحب والعاود، وهذا يعتمد على وضع الصمام في كتل المحرك أو في رأس الأسطوانات *Cylinder Head*، ويرمز للأوضاع المختلفة للصمامات بالحروف *H, F, I, T, L* وهي أوضاع شائعة في المحركات ويوضح شكل (13-1) تقسيمات المحركات من حيث ترتيب الصمامات.



شكل (13-1) تقسيمات المحركات من حيث ترتيب الصمامات.

أ- محركات ذات رأس L

وفيها تكون غرفة الاحتراق والإسطوانة شكلا يشبه الحرف L وتكون صمامات السحب والعامد جنباً إلى جنب وجميع صمامات المحرك في صف واحد، ويسمح هذا الوضع باستعمال عمود كامات واحد لتشغيل جميع الصمامات، وبما أن مجموعة تحريك الصمامات تكون موجودة في جسم الإسطوانة فإن ذلك يسهل عملية فك كتلة رأس الإسطوانة لعمل الإصلاحات الكبيرة بالمحرك ويعيبه أنه لا يمكن استخدامه عند نسبة الانضغاط العالية..

ب- محركات ذات رأس I

تركب الصمامات في رأس الإسطوانة في المحركات ذات الرأس I ويطلق على هذه الصمامات "الصمامات العلوية" وفي المحركات ذات الإسطوانات الموجودة على خط مستقيم واحد تكون الصمامات كلها في صف واحد، لذلك فإنه يلزم عمود كامات واحد لتشغيل جميع الصمامات، وقد تكون أعمدة الكامات علوية في بعض المحركات ذات الصمامات العلوية محركات سيارات السباق. وبهذه الطريقة يمكن الاستغناء عن روافع دفع الصمامات والأذرع المتأرجحة لنقل الحركة للصمامات، إلا أنه يحتاج الأمر في هذه الحالة إلى جنزير وعجلات مسننة أو مجموعة تروس لنقل الحركة من عمود المرفق إلى عمود الكامات، وقد انتشر استعمال الصمامات العلوية في السنوات الأخيرة لأنها تمكن المصمم من الوصول بالمحركات إلى نسب انضغاط عالية.

ج- المحركات ذات الرأس F

يمكن اعتبار هذا النوع من المحركات هو جمع بين الرأس L والرأس I وتكون صمامات السحب في رأس الإسطوانات في حين توجد صمامات طرد العادم في جسم الإسطوانة، وتأخذ مجموعة صمامات السحب والعامد حركتهما من عمود كامات واحد.

د- المحركات ذات الرأس H

وتكون كل الصمامات فوق الأسطوانات خصوصا في المحركات على هيئة حرف V ويستعمل عمود تاكهات واحد لتشغيل الصمامات .

هـ- المحركات ذات الرأس T

وتكون صمامات السحب في جانب وصمامات العادم في جانب أخرى لذلك فإنه يلزم عمودين كامات (عمود لكل جانب) لتشغيل الصمامات.

9-3-1- طبقا لطريقة التبريد By The Cooling Method

ويمكن تقسيم المحركات طبقا لطريقة التبريد وبصفة رئيسية يوجد نوعين من التبريد:-

أ- محركات التبريد بالهواء Air Cooled Engines

وفيه يمكن تبريد المحرك بواسطة مرور تيار من الهواء مباشرة على إسطوانات المحرك، وتستخدم هذه الطريقة غالبا مع المحركات ذات القدرة المنخفضة.

ب- محركات التبريد بالسوائل Liquid Cooled Engines

ويستخدم مع المحركات ذات القدرة الكبيرة وفيه يتم سحب الحرارة بطريقة غير مباشرة عن طريق دورة تبريد باستخدام سائل ما وفي الغالب يكون المياه.

10-3-1- طبقا للسرعة الخطية للمكبس By The Mean Piston Speed

يتحرك المكبس حركة ترددية وتكون سرعة المكبس متغيرة لذلك تحسب السرعة المتوسطة لحركة المكبس وتؤخذ أساس لتقسيم المحركات كمايلي:

أ- محركات منخفضة السرعة الخطية Low rate :

وتتراوح فيها السرعة من 4.5 إلى 7 متر / ث.

ب- محركات متوسطة السرعة الخطية Medium rate

وتتراوح فيها السرعة من 7 إلى 10 متر / ث.

ج- محركات عالية السرعة الخطية High rate

وتتراوح فيها السرعة أكبر من 10 متر / ث.

11-3-1 طبقاً للسرعة الدورانية لعمود الكرنك

By The Rate of Crankshaft Rotation

ويمكن تقسيم الحركات طبقاً لسرعة دوران عمود الكرنك على النحو

التالى:

أ- محركات منخفضة السرعة الدورانية

وتتراوح فيها السرعة الدورانية من 100 إلى 750 لفة/ دقيقة.

ب- محركات متوسطة السرعة الدورانية

وتتراوح فيها السرعة الدورانية من 750 إلى 2500 لفة/ دقيقة.

ج- محركات عالية السرعة الدورانية

وتتراوح فيها السرعة الدورانية أكبر من 2500 لفة/ دقيقة.

12-3-1 طبقاً لدورة الديناميكا الحرارية المستخدمة

The thermodynamic cycle used

ويمكن تقسيم المحركات أيضاً طبقاً لنوع الدورة الحرارية التى يعمل عليها المحرك وذلك على النحو التالى:

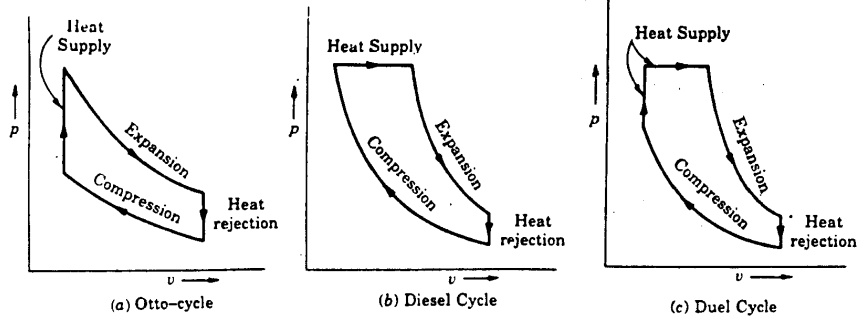
أ- محركات تعمل بدورة أوتو Otto – cycle وذلك فى محركات الجازولين.

ب- محركات تعمل بدورة ديزل Diesel cycle Dual cycle وذلك فى محركات الديزل. ويوضح شكل (1-14) منحنى التغير فى الحجم والضغط للدورات الديناميكا الحرارية المستخدمة فى المحركات.

13-3-1 طبقاً لنوع التصميم Design

أ- المحركات النمطية (الترددية)

فى المحركات النمطية أو التقليدية يتحرك المكبس حركة ترددية داخل الاسطوانة تتحول إلى حركة دورانية لعمود الكرنك عن طريق أذرع التوصيل.



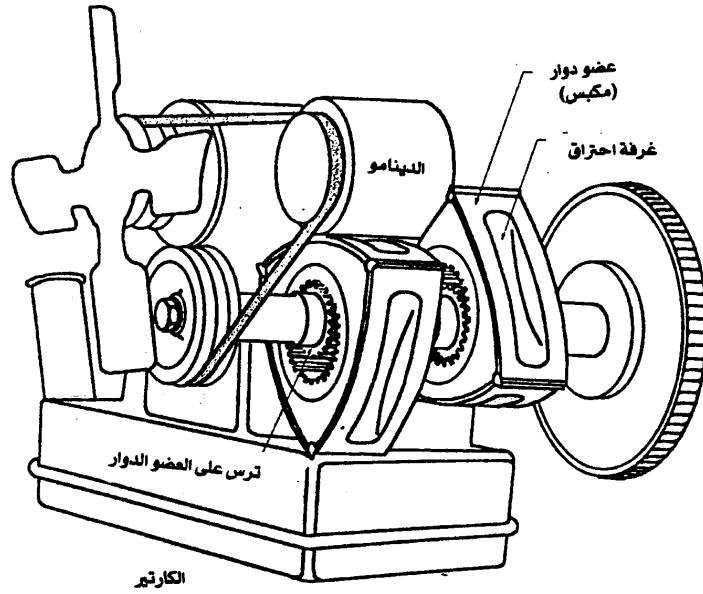
شكل (14-1) منحني التغير في الحجم والضغط للدورات الديناميكا الحرارية

المستخدمة في المحركات.

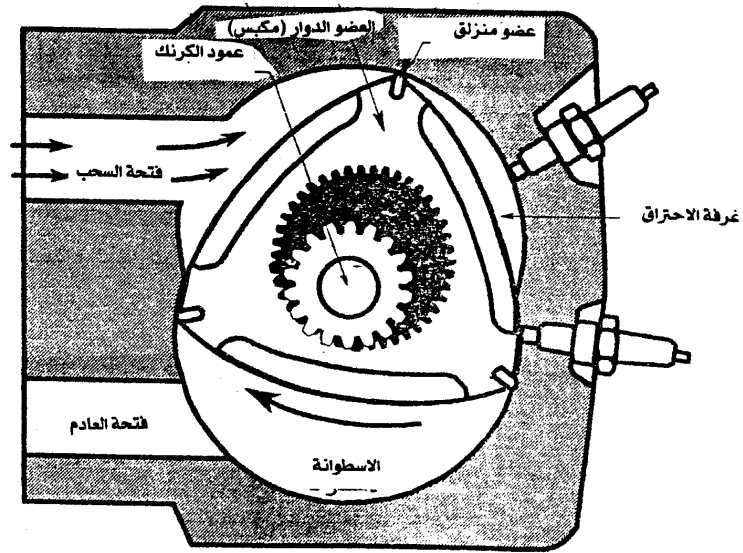
ب- محرك دوار Rotary Engine

يختلف هذا المحرك في التصميم عن المحركات الترددية فهو محرك دوار Rotary Engine. يسمى المكبس هنا عضو دوار Rotor حيث أن مقطعه على شكل مثلث مقوس الأضلاع ويتحرك داخل الاسطوانة حركة دورانية من خلال أسنان حول ترس على عمود الكرنك. أي أن المكبس لا يتحرك ترددياً داخل الاسطوانة. إلا أنه يتشابه معها في نظرية العمل كما سوف نوضح فيما بعد. ويعرف المحرك الدوار بمحرك وانكل Winkle engine الذي تم اختراعه في الربع الأخير من القرن العشرين ومنذ ذلك لم تتوقف محاولات تطويره ووضعه على خريطة الاستخدام التجاري.

ويوضح شكل (15-1) منظور عام لمحرك دوار (محرك وانكل) موضحاً عليه أهم الأجزاء حيث يظهر عمود الكرنك مثبتاً عليه مكبس (بدون اسطوانة) ويشبه المحرك الدوار - المحرك الترددي من الخارج إلا أن الاسطوانة في محرك وانكل تختلف من حيث الشكل فهي ليست دائرية كما هو موضح في شكل (16-1) الذي يبين مقطع داخل اسطوانة في محرك وانكل يظهر بداخله المكبس.



شكل (15-1) منظوري عام لمحرك وانكل



شكل (16-1) مقطع داخل اسطوانة محرك وانكل

الباب الثانى

الأجزاء الرئيسية للمحرك

Engine Components

الباب الثانى

الأجزاء الرئيسية للمحرك

Engine Components

2-1- مقدمة

تتكون محركات الإحتراق الداخلى مهما اختلفت تصميماتها من الأجزاء الآتية:

أ- الأجزاء الثابتة فى المحرك وتشمل :

- كتلة الاسطوانات *Cylinders Block*
- رأس الاسطوانات *Cylinders Head*
- علبة المرفق (علبة الكارتير) *Crank Case*
- الكراسى الرئيسية (المحاور) *Bearing*

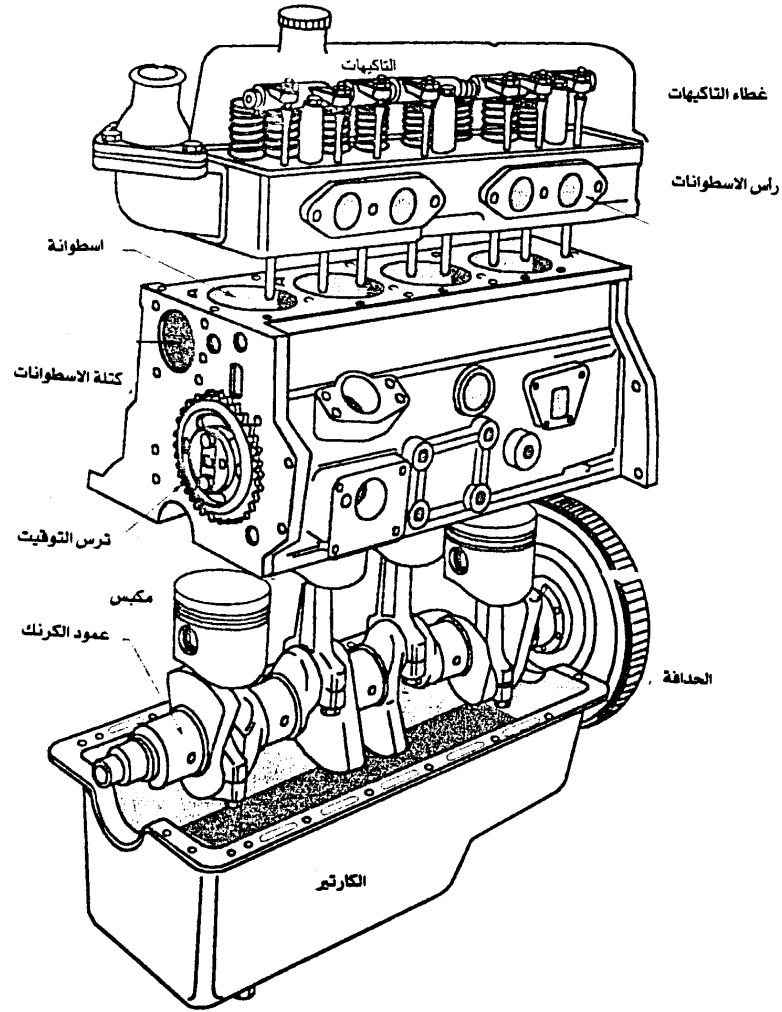
ب- الأجزاء المتحركة وتسمى المجموعة المرفقية وتشمل :

- عمود المرفق (الكرنك) *Crank Shaft*
- المكبس *Piston*
- الشنابر *Rings*
- ذراع التوصيل *Connecting Rod*
- الحداقة *Flywheel*

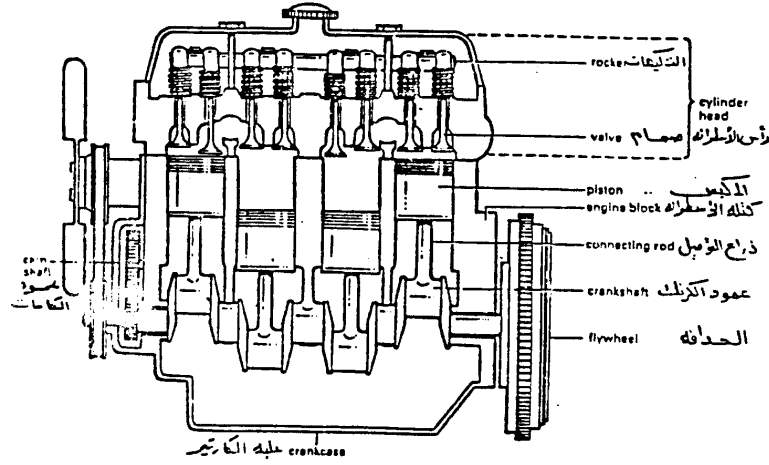
ج- مجموعة توقيت فتح وغلق الصمامات وتشمل :

- عمود الكامات *Camshaft*
- الصمامات *Valves*
- التاكيات *Rockers*
- عمود التاكيات *Rocker Arm*

ويوضح الشكل (1-2) المكونات الأساسية للمحرك كما يوضح الشكل (2-2) قطاع لمحرك مستقيم أربع اسطوانات مبيّنًا عليها الأجزاء الرئيسية.



شكل (1-2): المكونات الأساسية للمحرك



شكل (2-2): قطاع لمحرك احتراق داخلي رباعي الاسطوانات

2-2- الأجزاء الثابتة في المحرك

أ - كتلة الاسطوانات Cylinders Block

تمثل كتلة الاسطوانة جسم المحرك الأساسي، وظائف الاسطوانة هي:

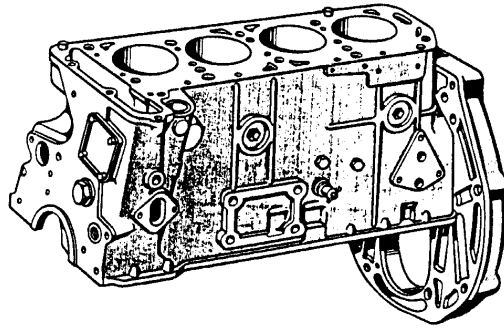
- تكون غرفة الاحتراق - تلقى الضغط المتولد - نقل الحرارة - توجيه المكبس.

ويجب أن يتوفر في معدن الاسطوانة الآتي:

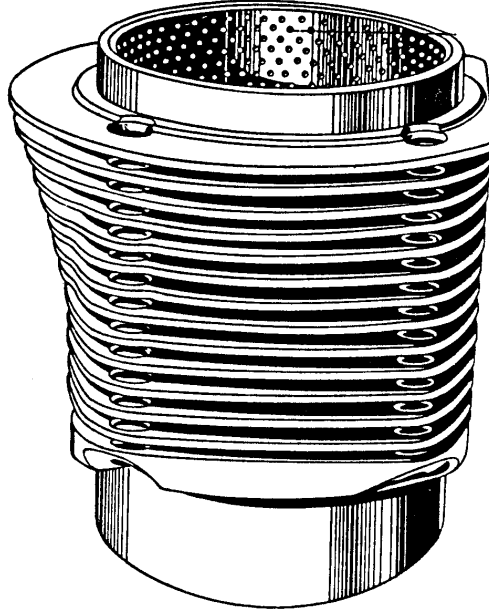
- مقاومة عالية لإجهاد الضغط خصوصاً عند درجات الحرارة العالية.
- مقاومة عالية للتآكل.
- جيدة التوصيل للحرارة.
- خفة الوزن.
- مقاومة عالية للصدا.
- قدرة تلاصق جيدة مع زيوت التزييت.
- إمكانية إنتاجها بتكلفة أقل.

تصنع كتلة الاسطوانات من الزهر الرمادى الذى يحتوى على ٣% كربون وغالباً من الجرافيت المنفصل والذى يعطى الزهر اللون الرمادى، ويتميز الزهر الرمادى بأنه رخيص الثمن ويتحمل درجة الحرارة والضغط العالية التى تحدث داخل الاسطوانة دون حدوث أى إعوجاج فيه، كما أنه ذو نعومة تساعد على سهولة تشكيله وتجعل من الممكن تشطيبه بقطعية واحدة ناعمة السطح كما أن الزهر الرمادى يقاوم التآكل والصدأ وقادر على امتصاص الاهتزازات، وإذا ما تطلب الحال زيادة فى صلابته وقوته صنع على شكل سبيكة بإضافة النيكل أو الكروم إليه وربما تصنع كتلة الاسطوانات من الصلب أو الألومنيوم لخفة الوزن، ويوضح شكل (2-3) نموذج من كتلة الاسطوانات. وكتلة الاسطوانات يثبت فيها معظم أجزاء المحرك الأخرى وتحافظ عليها فى أوضاع ملائمة بالنسبة إلى بعض.

وتوجد فى كتلة الاسطوانات ممرات "جيوب" التبريد المحيطة بالاسطوانات وكذلك كراسى التحميل الأساسية لعمود المرفق وكراسى التحميل لعمود الكامات وفى محركات التبريد بالهواء تزود كتلة الاسطوانات بزعانف لزيادة مساحة التبريد وتحديث محركات التبريد بالهواء وضوءاء عالية أكبر منها فى المحركات ذات التبريد بالماء وذلك لإنعدام دور قميص الماء فى خمد الضوضاء ويوضح شكل (2-4) نموذج لكتلة اسطوانة لمحرك تبريد هواء.



شكل (2-3): كتلة الاسطوانات محرك تبريد مياه



شكل (2-4): كتلة اسطوانات محرك تبريد هواء مزودة بزعانف تبريد

ويلاحظ أنه في محركات التبريد بالماء يتم صب مجموعة الاسطوانات ككتلة واحدة أما المحركات ذات تبريد الهواء فتتكون عادة من اسطوانات منفصلة تثبت على علية المرفق (الكارتير) بواسطة مسامير

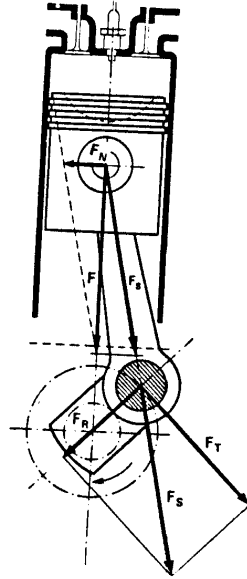
الاجهادات المؤثرة على الاسطوانة تنتج من:

- 1- الضغط العالي من 0.6 MPa إلى 10.4MPa في محركات أوتو بنزين وتبلغ في محركات الديزل من 0.5 MPa إلى 0.8MPa
- 2- درجة الحرارة العالية (المحركات ذات التبريد بالمياه تبلغ درجة حرارة الاسطوانات من 80°C إلى 120°C بينما عند جدران اسطوانات المحركات المبردة بالهواء من 100°C إلى 220°C.

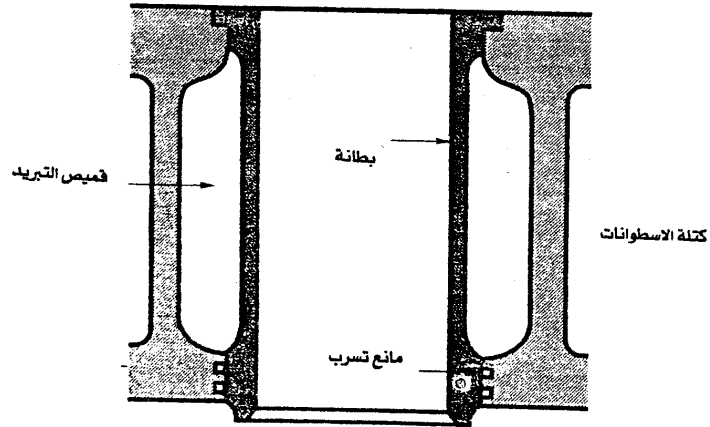
3- الاحتكاك: الاحتكاك بين المكبس والاسطوانة خصوصاً عندما يكون المكبس في منتصف المشوار يدفع ذراع التوصيل المكبس ضاغطاً إياه بقوة على جدران الاسطوانة وينشأ عن هذا الضغط قوى احتكاك كبيرة.

فعند تحليل القوى المؤثرة على المكبس F (شكل 5-2) إلى مركبتين الأولى قوة جانبية F_N تؤثر عمودياً على جدار الاسطوانة، أما القوة الثانية F_t فإنها تؤثر على اتجاه ذراع التوصيل وتحليل القوة F_t ينتج قوة مماسة لدائرة وقوة نصف قطرية F_N ويمثل طول كل سهم مقدار القوة

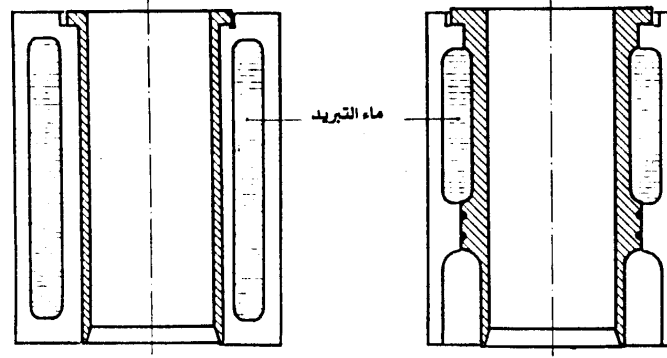
نظراً لتحرك المكبس إلى أعلى أو إلى أسفل في تجويف الاسطوانة وبمرور الوقت يتآكل جدار الاسطوانات وينتج عن ذلك انخفاض ملحوظ في كفاءة المحرك، وعلاوة على ذلك يفشل المحرك في بدء حركته فور تشغيله، كما يزداد استهلاك الوقود وزيوت التزييت بشكل ملحوظ، ويصبح صوت المحرك عالياً، لذلك تزود كتل الاسطوانات بجلب الاسطوانة (بطانة أو قميص "الشمير Water Jacket") وهي عبارة عن اسطوانة رقيقة من حديد الزهر المسبوك الرمادي أو الصلب أو غير ذلك من السبائك المعدنية، وفي بعض الحالات تعالج حرارياً لاكتسابها درجة صلادة خاصة، وذلك لزيادة مقاومة السطح للتآكل ويمكن تغييرها بسهولة عندما تتآكل بدلا من خراطة الاسطوانة نفسها، ويبين شكل (6-2) بطانة إحدى الاسطوانات ويلاحظ أن السطح العلوي لكتلة الاسطوانات يكون مستويا ومجلفاً لتثبيت رأس الاسطوانة عليه وهناك نوعان رئيسيان من جلب الاسطوانات وهما البطائن المبتلة التي تلامس مياه التبريد وتحيط بها (شكل 7-2 A) والبطائن الجافة التي لا تلامسها مياه التبريد (شكل 7-2 B).



شكل (5-2): تحليل القوة المؤثر على المكبس وتأثيرها على الاسطوانة



شكل (6-2): بطانة إحدى الاسطوانات



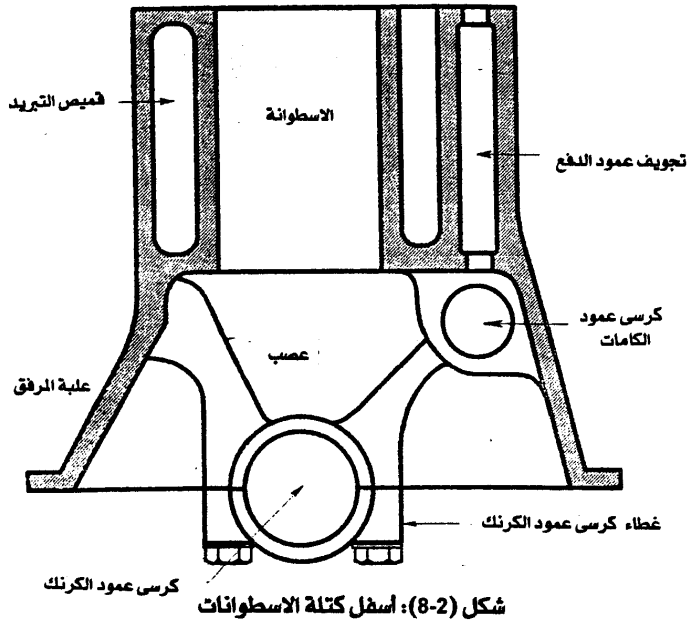
كل (7-2): بطائن الاسطوانات

Dry liner الجافة-B

Wet liner المبتلة-A

كتلة الاسطوانات تكون مشكلة من أسفل على هيئة تجويف يسمى علبة توجد به الكراسى الرئيسية Main bearings لعمود الكرنك في المحرك رباعى الاسطوانات يكون عدد كراسى عمود الكرنك ثلاثة، اثنان منها في الأطراف والثالث في المنتصف يثبت النصف العلوى للكرسى فى جسم المحرك بواسطة اعصاب كما هو موضح فى شكل (8-2).

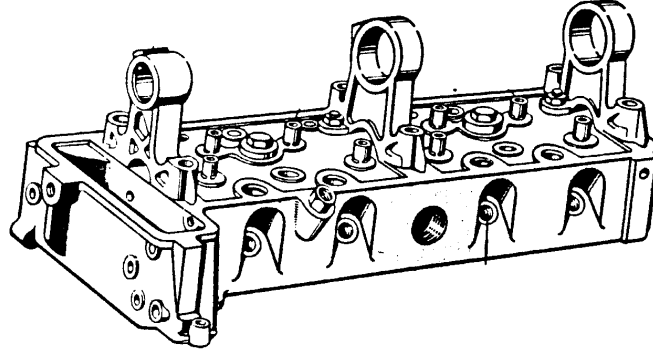
أما النصف السفلى له والذى يسمى غطاء الكراسى الرئيسى Main bearing cap، فإنه يثبت بواسطة مسمارين فلاووظ كما هو موضح بالشكل السابق. وتحتوى كتلة الاسطوانات تحتوى على كراسى عمود الكامات وعددها ثلاثة ويقع أعلى كراسى عمود الكرنك ومن الملاحظ أن قطر هذه الكراسى يكون أكبر من الكامات لسهولة ادخال عمود الكامات بها. وتحتوى كتلة الاسطوانة أيضاً على مجارى لتوصيل الزيت لهذه الكراسى ومن المعروف أن الجزء كتلة الاسطوانة تكتمل من أسفل بخزان الزيت (الكارتير).



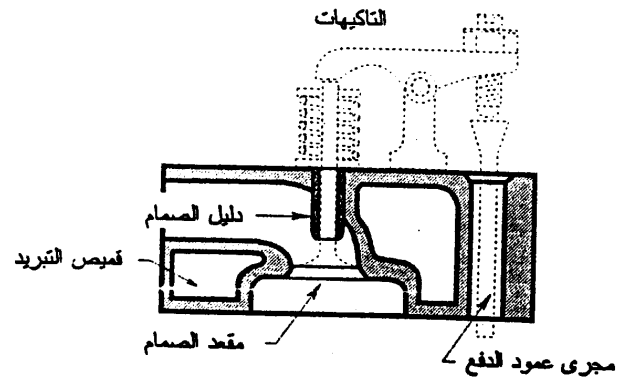
ب- رأس الاسطوانات Cylinders Head

هو الغطاء العلوى لكتلة الاسطوانات وعادة تسمى رأس الاسطوانات Cylinders head ويوضح شكل (9-2) نموذج لرأس الاسطوانات وهى عبارة عن كتلة واحدة، وتصنع رأس الاسطوانات من الحديد الزهر الرمادى وقد تستعمل فى صناعته سبيكة الألمنيوم التى تمتاز بمقدرتها على توصيل الحرارة، وذلك نظراً لتعرض رأس الاسطوانات لدرجات الحرارة العالية الناتجة من الاحتراق، وتتميز هذه السبيكة أيضاً بخفة وزنها، تزود رأس الاسطوانات بغرف الاحتراق وتجاويف الصمامات وفتحات خاصة لشمعات الاحتراق فى محركات البنزين أو رشاشات حقن الوقود فى محركات الديزل، بالإضافة إلى تجاويف لمرور مياه التبريد. وتحتوى على تجويفات تتحرك فيها آليات تشغيل الصمامات "التاكيهات" كما يوضح شكل (10-2). وفى المحركات المبردة بالماء تصنع رأس الاسطوانة لجميع الاسطوانات من كتلة واحدة تسبك من حديد الزهر الرمادى أو سبيكة الومنيوم. وتقوم قنوات مياه التبريد

بترديد غرف الاحتراق وادلة الصمامات. اما في محركات المردة بالهواء فتصنع رؤوس اسطواناتها من سبائك الألومنيوم وتزود بزعانف تبريد لتحسين عملية انتقال الحرارة.



شكل (9-2): رأس الاسطوانات Cylinder head



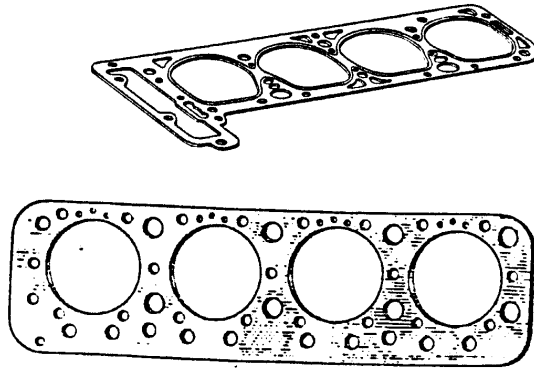
شكل (10-2): قطاع جانبي في رأس الاسطوانات

ويثبت رأس الاسطوانات بإحكام بكتلة الاسطوانات بواسطة مسامير ربط، ويجب أن تكون الوصلة بين رأس الاسطوانات وكتلة الاسطوانات محكمة وقادرة على تحمل الضغط والحرارة الناتجة من الاحتراق، لذلك يوضع جوان Gasket بينهما يعرف بجوان رأس الاسطوانات، وتصنع الجوانات من أنواع رقيقة من معدن طرى أو اسبستوس، وقد تكون من نحاس أو من لوحين رقيقين من النحاس بينهما اسبستوس أو من صلب مجعد.

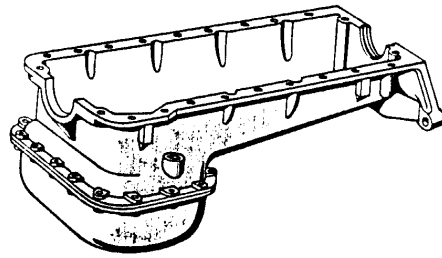
ويحتوى الجوان على فتحات لتوافق جميع فتحات الماء والاسطوانات والصمامات وفتحات مسامير رأس الاسطوانات فى كتلة الاسطوانات والرأس ويوضح شكل (2-11) جوان رأس الاسطوانات، وعند وضع هذا الجوان فى مكانه بين الكتلة ورأس الاسطوانات وبالربط المحكم للمسامير نحصل على إحكام للوصلة بدرجة فعالة مما يؤدي إلى منع مياه التبريد من التسرب إلى غرف الاحتراق أو منع تسرب الغازات بين الاسطوانات . وقد يتلف هذا الجوان بتأثير الحرارة الزائدة على المحرك مما يؤدي إلى عواقب وخيمة وإتلاف كلى للمحرك.

ج-علبة المرفق "علبة الكارتر" Crank Case

تصنع عادة علبة المرفق من الصلب المضغوط، وتثبت فى الجانب السفلى لكتلة الاسطوانات ويوضع جوان بينهما وتحتوى علبة المرفق على الزيت اللازم لتزييت المحرك ونظرا لضرورة تغيير هذا الزيت من حين لآخر فإن الحوض يزود بفتحة لتصريف الزيت توضع فى أسفل موضع فيه، كما توجد فتحة فى جدار علبة المرفق للتنفيس (التهوية) وتكون موصلة بعلبة فلتر الهواء بواسطة الخرطوم، وهذه الفتحة مهمة للتهوية وتفادى زيادة الضغط داخل علبة الكارتر بالإضافة إلى منع نواتج الاحتراق المتسربة إلى علبة المرفق من الوصول إلى الجو الخارجى. ويوضح شكل (2-12) نموذج لعلبة الكارتر.



شكل (11-2): نماذج جوان رأس الاسطوانات لمحرك رباعي
الاسطوانات ذات تبريد بالماء



شكل (12-2): علبة المرفق (علبة الكارتي) Crank cas

د - الكراسى الرئيسية Bearing

يطلق على الكراسى التى تحمل المرفق ويدور فيها اسم الكراسى الرئيسية، ويتركب كرسى المحور عادة من جزئين أو نصفين يقع أحدهما أسفل الآخر فالنصف الأسفل يشكل فى كتلة الاسطوانات ويثبت معه النصف الآخر " الغطاء " بواسطة مسامير قلاووظ ويكون معظم التآكل فى النصف السفلى من الكراسى نظرا لأنه يتحمل بمفرده وزن عمود المرفق كما يقع عليه دفع المكبس.

ويوجد مع الكراسى لقم تعرف بلقم الكراسى وهو الجزء الملاصق للمحور مباشرة وتصنع عادة من معدن ذو مقاومة احتكاك قليلة وتحمل الضغوط الكبيرة والسرعة العالية والحرارة المرتفعة أثناء التشغيل وأفضل المعادن فى هذا الشأن هى البرونز الفوسفورى أو السبيكة البيضاء وتحمل اللقم المصنوعة من البرونز الفوسفورى مدة طويلة بعكس اللقم المصنوعة من السبيكة البيضاء، إلا أن اللقم البرونزية تحتاج إلى كمية أكبر من زيت التزييت عنها فى اللقم المصنوعة من السبيكة البيضاء.

2-3- الأجزاء المتحركة (المجموعة المرفقية)

تقوم هذه المجموعة بتحويل حركة المكبس الترددية إلى حركة دورانية على عمود المرفق "الكرنك" وتتكون هذه المجموعة من: المكبس وذراع التوصيل وعمود المرفق والحداقة. وتعرف هذه المجموعة بمجموعة القدرة وهى المجموعة المسئولة على تحويل الحركة الترددية للمكابس إلى حركة دورانية لعمود الكرنك. ويوضح شكل (2-13) مجموعة القدرة

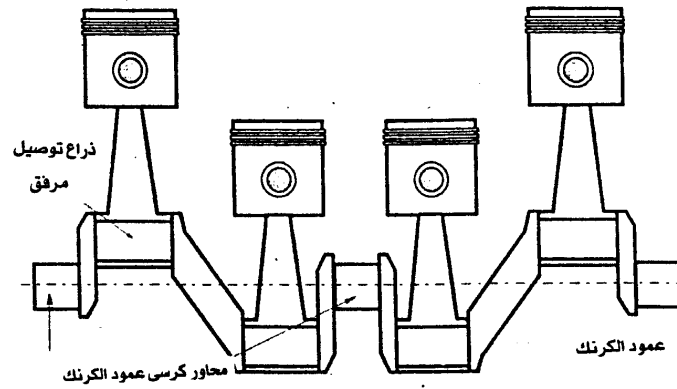
أ - المكبس Piston

المكبس العضوى الرئيسى فى المحرك، فعليه يقع عبء تحويل الطاقة الحرارية الناتجة من احتراق الوقود إلى طاقة ميكانيكية على شكل حركة ترددية كما ذكرنا من قبل ووظائف المكبس هى:

1- يعمل كمانع تسرب متحرك بين غرفة الاحتراق وعلبة المرفق.

- 2- يتلقى قوى ضغط غازات الاحتراق وينقلها إلى ذراع التوصيل.
- 3- توصيل الحرارة إلى جدار الاسطوانة وإلى زيت التزييت.
- 4- التحكم في حركة الغازات في اسطوانات محركات الثنائية.

يتوقف شكل مكابس محركات الاحتراق الداخلي على نوع الدورة الحرارية التي تعمل بها هذه المحركات، فمثلاً في محركات الديزل نجد عادة تجاوزيف في رؤوس المكابس لتشغل جزء من غرفة الاحتراق وكذلك لتعمل على سرعة خلط الهواء مع الوقود، وقد كانت المكابس تصنع في البداية من الحديد الزهر الرمادى، وبمرور الوقت أصبحت هذه المادة غير مناسبة وحلت محلها الألومنيوم والسابائك الخفيفة.



شكل (2-13): مجموعة القدرة (عمود الكرنك - أذرع التوصيل - المكابس)

ويصعب معظم المكابس المصنوعة من سبائك الألومنيوم في قوالب ثم تبرد فجائياً. أما الحركات المعرضة لإجهاد عالية فتتم صناعة مكابسها بالكبس. وبذلك تكتسب متانة وصلابة عاليتين.

ولما كان الألومنيوم النقي ليناً وذا مقاومة تآكل ضعيفة فإنه لا يصلح بمفرده لصناعة المكابس. ولذلك يجب إضافته في سبيكة. وفيما يلي نورد أنواع سبائك الألومنيوم التي تستعمل في صنع المكابس.

- سبيكة من الألومنيوم والسليكون بنسبة حوالى 12% سليكون:

وهذه السبيكة هي المستعملة عادة في المكابس محركات رباعية الأشواط (بنزين) وهى سبيكة جيدة التشغيل. ويقلل السليكون من مقدار التمدد الحرارى كما يزيد من مقاومة التآكل.

- سبيكة من الألومنيوم والسليكون بنسبة حوالى 18% سليكون:

بسبب زيادة نسبة السليكون، يقل مقدار التمدد الحرارى بمقدار أكبر كما تزداد كل من مقاومتها للتآكل وصلادتها على الساخن. وتؤدى بلورات السليكون المنتشرة في المادة إلى صعوبة تشغيلها. وتستعمل هذه السبيكة بصورة خاصة للمكابس المجهدة حرارياً بدرجة عالية، مثل مكابس محركات الديزل ومكابس المحركات ثنائية الشوط.

- سبيكة من الألومنيوم والسليكون بنسبة حوالى 24% سليكون:

وتتمتع هذه السبيكة بأقل مقدار تمدد حرارى ومقاومة تآكل عالية نتيجة لوجود نسبة عالية من السليكون في السبيكة. وتعتبر هذه السبيكة أصعب السبائك في تشغيلها وباستعمال هذه السبيكة يمكن عمل تصميمات بأقل خلوص ممكن بين المكبس وجدار الاسطوانة.

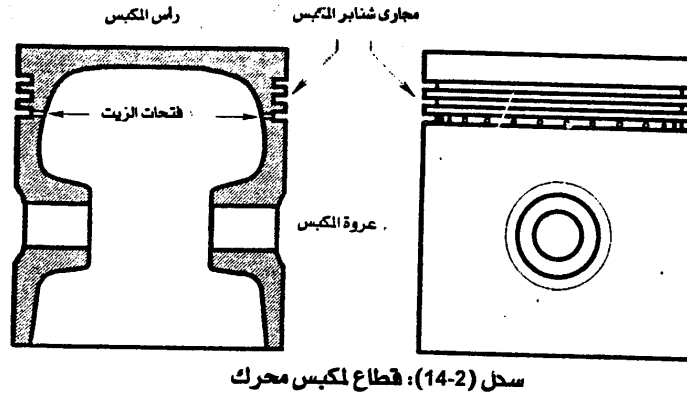
- سبيكة من الألومنيوم والنحاس تحتوى على حوالى 4% نحاس و2% نيكل:

تمتاز هذه السبيكة بمقاومتها العالية للإجهادات الحرارية وبسهولة تشغيلها ومن خواصها أن تمددها الحرارى مرتفع. ويؤدى هذا إلى ارتجاج المكبس عندما يدار المحرك في الحالة الباردة. ولذلك يندر استعمال هذه السبيكة.

وأهم مزايا هذه السبائك خفة الوزن، وبالتالي تخفض أحمال القصور الذاتي إلى أقل ما يمكن وسهولة التنظيف مما يترآك عليه من كربون وعدم تآكل الاسطوانة إذا ما تمدد نتيجة للحرارة وذلك نظرا لسرعة تخلصه من الحرارة، كما أن عمليات إنتاج المكابس المصنوعة من السبائك الخفيفة أبسط من عمليات المكابس المصنوعة من الحديد الزهر، وبالتالي فإنها أقل منها تكلفة إلا أنها تتمدد بسرعة مع ارتفاع درجة الحرارة مما يشكل خطراً على المحرك.

ويوضح شكل (2-14) قطاع لمكبس محرك والمكبس بشكل عام عبارة عن أسطوانة مجوفة ومقفلة من أعلى وقد تكون سطح المكبس مستويا أو يأخذ أشكال متعددة تساعد على خلق دوامات داخل غرفة احتراق وتقليل حجم الخلو لزيادة نسبة الانضغاط وقد تكون به تجويفات لإتاحة الحركة لرؤوس الصمامات كما أنه في بعض الأحيان يتم قطع جزء من المكبس لتخفيف وزنه وإمكانية تركيب ذراع توصيل أقصر طولاً وأقل وزناً. ويحتوى جذع المكبس على ثقبان (عروتين) لهما فتحتان لبنز المكبس) وفي بعض المكابس يزال جزء من جداره حول الفتحة حتى يكون هناك مجال لتمدد البنز. يطلى جذع المكبس بطبقة رقيقة من القصدير لنعومة السطح ووقاية الاسطوانة من الخدش، إلا أن الرصاص يستخدم حديثاً لطبقة واقية حيث يتميز بارتفاع درجة انصهاره والتي تبلغ 327°C بالمقارنة بدرجة انصهار القصدير والتي تبلغ 232°C وتعتبر طبقة الجرافيت بسمك 0,03mm أفضل أنواع الطبقات الواقية ونظراً للارتفاع النسبي لتكاليف طبقة الجرافيت فإنها تستعمل فقط في محرك الديزل.

ويكون رأس المكبس (تاج المكبس) في محركات البنزين (أوتو) رباعية الأشواط إما مستويا أو محدباً بدرجة خفيفة. بينما تحدد طريقة الاحتراق هذا الشكل في محركات الديزل. وتؤثر طريقة الكسح بدرجة كبيرة على شكل رأس المكبس في المحركات ثنائية الشوط



سحل (14-2): قطاع لمكبس محرك

ويعتمد سمك جدار رأس المكبس على مقدار ضغط الاحتراق ونوع المحرك أما ارتفاع منطقة الشتاير فيتوقف على عدد وأبعاد الشتاير ونوع المحرك. كما أن وظيفة جذع المكبس هي توجيه حركة المكبس داخل الاسطوانة ونقل القوى الجانبية إلى جدار الاسطوانة. وتتحكم الفتحات والنهائية السفلى لجذع المكبس في سريان الغازات في المحركات ثنائية الأشواط أما عروة بنز المكبس فتنتقل القوة المؤثرة على المكبس إلى ذراع التوصيل.

يؤثر على المكبس الاجهادات الآتية:

1- الضغط العالي في سطح المكبس

2- درجة حرارة عالية (400°C في مركز رأس المكبس)

3- الاحتكاك

ويوضح شكل (15-2) الأجزاء والأبعاد الرئيسية للمكبس. كما يوضح شكل

(16-2) نماذج للمكابس المستخدمة في المحركات ويوضح النموذج (A) مكبس بجذع

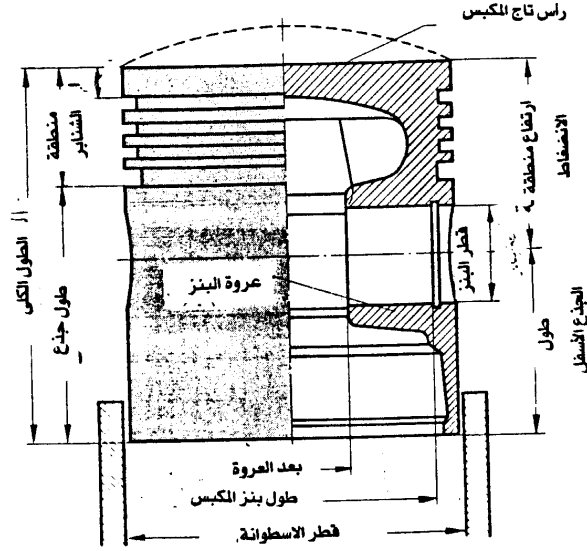
كامل (Solid - Skirt Piston) يناسب المحركات ذات الاجهادات الميكانيكية الحرارية

إلغالية ويستخدم في محركات الديزل. وكذلك المحركات ثنائية الأشواط، ويوضح

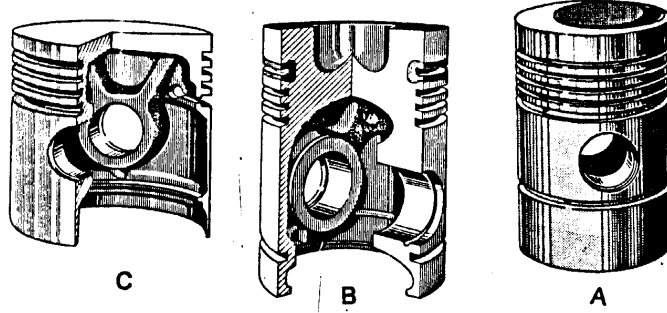
النموذج (B) مكبس بحامل الشتاير (Piston with ring holder) يستخدم في المحركات

التي يتعرض فيها مجرى الشتاير العلوى لحمل حرارى عال حيث يدعم هذا المجرى

بصب طبقة تقوية للشنبر العلوى من حديد الزهر الرمادى وبذلك يطول عمر المكبس وتستعمل هذه المكابس فى محركات الجرارات ومحركات الديزل المستخدمة فى تشغيل المركبات التى يتعرض محركها على اجهاد حرارى بدرجة كبيرة. ويوضح النموذج (C) مكبس ذو جذع رفيع الجدار يلائم شكل الاسطوانة ذاته عند ارتفاع درجة الحرارة.



شكل (2-15): الأجزاء والأبعاد الرئيسية للمكبس



شكل (2-16) نماذج للمكبس المستخدمة فى المحركات

خلوص المكبس Piston Clearance

يعرف خلوص المكبس بأنه المسافة بين المكبس والجدار الداخلى للأسطوانة ويجب أن يكون هذا الخلوص بدرجة كافية لضمان إنزلاق المكبس داخل الاسطوانة اثناء التشغيل وفي العادة يكون مقدار الخلوص يعادل 0.01 من قطر الاسطوانة وذلك فى حالة المكابس المصنوع من الزهر، أما المكابس المصنوعة من الألونيوم فيكون مقدار الخلوص الضعف نظرا لأن مقدار تمدد الألونيوم ضعف تمدد الزهر، وفى جميع الأحوال يجب ألا يقل الخلوص عن 0.025mm ولا يزيد عن 0.102mm ويلزم أن يكون مقدار الخلوص عند رأس المكبس أكبر مما بينهما عند أسفل وذلك نظرا لتعرض الرأس مباشرة للهب الغازات المشتعلة وتمدده بدرجة أكبر.

تتوقف درجة حرارة المكبس على طريقة تشغيل المحرك ونوع التبريد. وقد تصل درجة حرارة مركز رأس المكبس فى محركات الديزل إلى ما يفوق 400°C، بينما لا تتعدى 320°C فى محركات أوتو تبريد الهواء. وتتراوح درجة حرارة نهاية جذع المكبس بين 100°C و 150°C وينشأ عن هذا الفرق الكبير فى درجات الحرارة اختلاف كبير فى مقدار التمدد الحرارى لرأس المكبس عنه لجذعه. كما يؤدى تجمع المعدن بقدر أكبر عند رأس المكبس إلى تمدد حرارى أكثر شدة فى اتجاه عرة بنز المكبس. نظراً لأن الاسطوانة تتمدد بدرجة أقل من تمدد المكبس بسبب انخفاض درجة حرارتها عن درجة حرارة المكبس وكذلك لاختلاف مادتها عن مادة المكبس، فلذلك يراعى تركيب المكبس بخلوص مناظر لفرق التمدد حتى يمكن تجنب إتلاف طبقة زيت التزييت ولكى يحتفظ بالخلوص اللازم للتركيب فى أضيق الحدود وأن يكون للمكبس خلوص واحد فى كل الأوضاع وعند كل ظروف التشغيل.

ويجب ألا يتلامس جذع المكبس مع جدار الاسطوانة فى اثناء التشغيل لذلك يجب المحافظة على مقدار هذا الخلوص، فإذا كان خلوص المكبس أقل من اللازم فقد يؤدى إلى التصاق المكبس فى داخل الاسطوانة نتيجة تمدد المكبس مع درجة الحرارة المتزايدة، وصعوبة مرور الزيت بين المكبس وجدران الاسطوانة وإذا كان الخلوص زائداً عن حده المسموح به سوف يؤدى إلى رجرجة المكبس عند عكس

حركته من أعلى إلى أسفل أو العكس، ويزيد احتمال حدوث لطمة المكبس نتيجة انحرافه ودورانه بقوة حول البنز عند تعرضه للضغط المفاجئ في بداية شوط القدرة وتصطدم حافة المكبس بجدار الاسطوانة محدثة صوتاً مرتفعة ونقراً يؤدي في النهاية إلى تلف المحرك. بالإضافة إلى تسرب الغازات إلى علبة المرفق وانخفاض الضغط داخل الاسطوانة وبالتالي فقد في قدرة المحرك، بالإضافة إلى زيادة استهلاك الزيت ولمعالجة تمدد المكابس المصنعة من الألومنيوم يمكن استخدام إحدى أو كل الطرق الآتية:

- يتم سبك أعصاب أو حلقات من الصلب داخل المكبس لمقاومة تمدده، حيث أن معدل تمدد الصلب مع ارتفاع درجة الحرارة أقل بكثير من تمدد الألومنيوم.
- يتم شق مجارى أفقية في جسم المكبس لخفض انتقال الحرارة إلى الجزء السفلي منه، وبالتالي تقليل تمدده.
- يتم شق مجارى رأسية في جسم المكبس لاستيعاب أى تمدد يحدث له. بحيث يظل قطره ثابتاً مع ارتفاع درجة الحرارة فعندما يتمدد المكبس تضيق هذه المجارى ويظل قطر المكبس ثابتاً.

ويوضح شكل (2-17) تصميمات مختلفة من المكابس المصنعة من الألومنيوم لمعالجة التمدد حيث يوضح النموذج (A) مكبس بشرط حلقى من الصلب. حيث يصب حلقة مقفلة ومسننة من الخارج من الفولاذ تحت مجرى شبر الزيت مباشرة وتعمل الشريط على إعاقه تمدد المكبس.

ويوضح النموذج (B) مكبس بجذع كامل بشريط فولاذى ولا يوجد شق عرضى ويستعمل في محركات أوتو ومحركات الديزل أيضاً.

ويوضح النموذج (C) مكبس بجذع كامل بشريط فولاذى ويوجد شق في مجرى شبر الزيت ويعمل هذا الشق على تقليل انتقال الحرارة من منطقة الشنابر إلى جذع المكبس.

ويوضح النموذج (D) مكبس يصب في جذعه شريط مثقب - حيث يمكن عمل ثقبوب خاصة تلائم مقدار تمدد المكبس مع توزيع درجة الحرارة في جذعه.

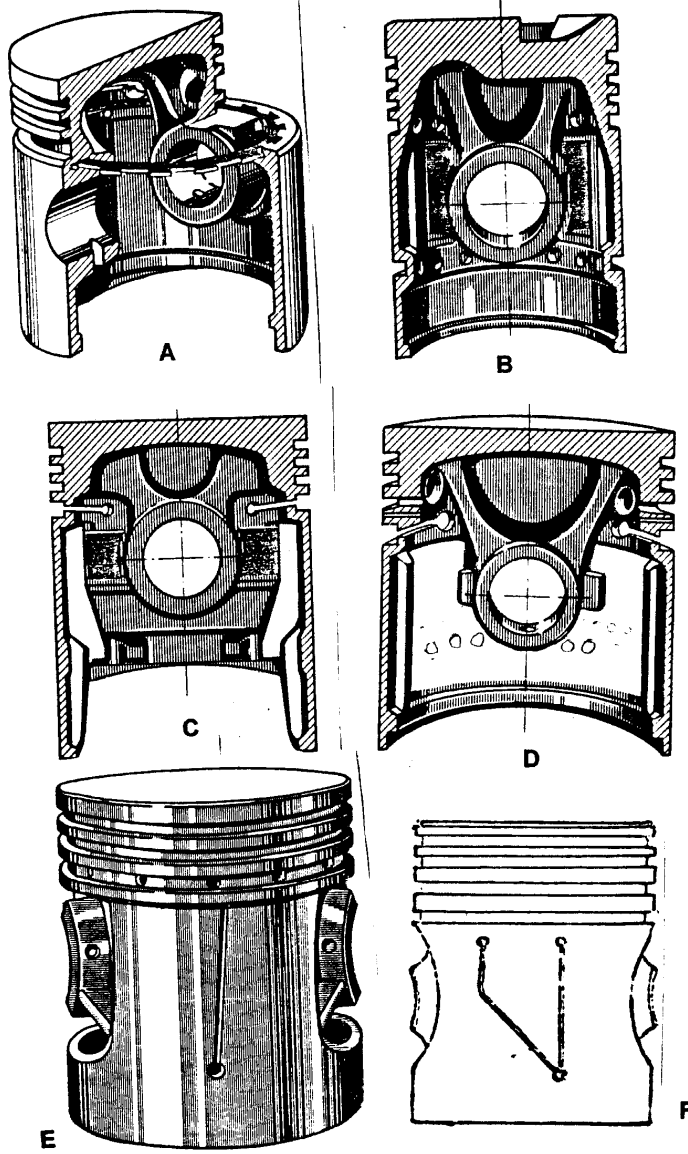
ويوضح النموذجين (E,F) المكابس ذات الجذع المشقوق (Split - skirt piston)، منها على شكل حرف T أو على شكل حرف U وفي هذه الأنواع لا يتغير الخلوص بين المكبس وجذر الاسطوانة إذا ما ارتفعت درجة حرارة المكبس وذلك لأن الشق الموجود بالجدار يسمح للمكبس بالتمدد دون زيادة في قطر جذع المكبس، ولذلك لا يتغير مقدار الخلوص في هذه الأنواع ويقل مقدار الخلوص اللازم عن الأنواع غير المشقوفة.

ويبين شكل (2-18) مثال لتوزيع الحرارة على سطح جدار المكبس أثناء التشغيل وذلك لمحرك ديزل وآخر بنزين ولنوعين من المكابس الأول مصنوع من الألمنيوم والثاني مصنوع من الحديد الزهر حيث يوجد أكثر من 100° درجة مئوية فرق بين أعلى وجذع المكبس. كما يلاحظ أن مستوى توزيع الحرارة لمحرك الديزل أعلى منها في محرك البنزين كما إن مستوى توزيع الحرارة يكون أعلى في المكابس المصنعة من الحديد الزهر عن تلك المصنعة من الألمنيوم.

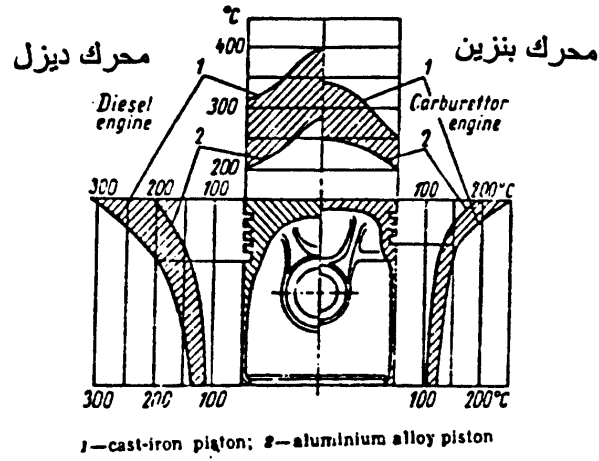
كما يوضح شكل (2-19) أيضاً مثال آخر لتوزيع الحرارة على مكبس من سبيكة الألومنيوم لكلا من محرك ديزل ومحرك بنزين ويوضح وتأثير كلا من نوع التبريد أو نظام الاحتراق على التوزيع.

ويتوقف تصميم المكبس وأبعاده على الحمل الميكانيكي والحمل الحرارى وشكل غرف الاحتراق وعدد الشنابر. ويلاحظ أن النسبة بين طول جذع المكبس إلى قطره لمحرك الديزل أكبر منها في محرك البنزين، وهذا يرجع إلى:

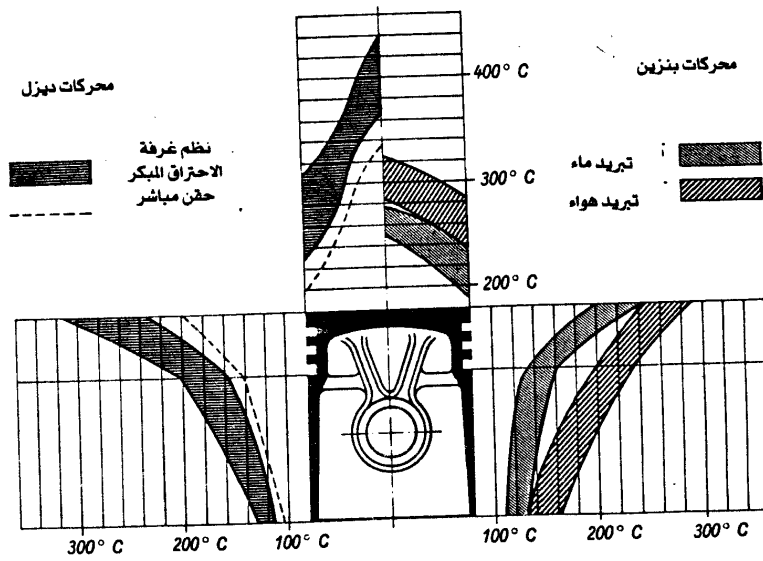
- عدد شنابر الضغط والزيوت في الديزل أكبر من البنزين.
- بعد أول مجرى عن سطح المكبس في الديزل أكبر من البنزين.
- وقطر البنز في الديزل أكبر من البنزين.



شكل (2-17): تصميمات مختلفة من المكابس



شكل (18-2): توزيع الحرارة على سطح جدران لمكبس لمحركين بنزين وديزل



شكل (19-2): توزيع الحرارة على لمكبس من سبيكة ألومنيوم تبريد هواء وتبريد مياه

مجارى الشنابر Ring Grooves

هى مجارى مقطوعة فى المكبس فى الجزء الأعلى منه ولبعض المكابس مجرى لشنبر يقع قرب النهاية السفلى، وتوضع داخل هذه المجارى شنابر المكبس.

شنابر (حلقات) المكبس Piston Rings

الغرض من الشنابر هو منع تسرب الشحنة أو الغازات من الاسطوانة إلى علبة المرفق من خلال الخلوص بين المكبس وجدران الاسطوانة وكذلك العمل على توزيع زيوت التزييت توزيعاً تاماً ومنتظماً على جدران الاسطوانة وإعادة إلى علبة المرفق وأخيراً المساعدة على تبريد المكبس وذلك من خلال نقل الحرارة من المكبس الساخن إلى جدران الاسطوانة. وشنابر المكبس عبارة عن حلقات دائرية مشقوفة حتى لا يصعب تركيبها فى المكبس، حيث يمكن توسيعها قليلاً ثم ادخالها من رأس المكبس ويعرف شق الحلقة باسم ثغرة الشنبر Ring end clearance. كما أن القطر الخارجى للشنابر يكون أكبر قليلاً من قطر الاسطوانة عندما تكون خارجها.

ومعظم الشنابر تصنع من الزهر الرمادى المسبوك ذو خاصية المرونة وأحياناً من الصلب السبائكى، وكلا المعدنين قادر على تحمل درجات الحرارة التى تتعرض لها، ويحتفظان بنسبة كبيرة من مرونتها الأصلية بعد مدة طويلة من العمل، ويطلق سطح الشنابر العلوى بالكروم المسامى لغرض زيادة مقاومته للتآكل، وعند تركيب الشنابر داخل الاسطوانة يكون الشنبر مضغوطة ويكاد يلتصق طرفيها ولهذا السبب تكون الشنابر ملتصقة بقوة ضغط مرنة على جدران الاسطوانة فيزيد إحكامها فى منع التسرب، ويتراوح هذا الضغط بين 150 kPa إلى 100 kPa، ولا يجب أن يزيد ضغط الشنبر عن حد معين حتى لا تتآكل جدران الاسطوانة وكذلك يتآكل الشنبر نفسه وتحدث تسلخات فى الشنبر وفى سطح جدار الاسطوانة الداخلى.

ثغرة الشنبر Ring end clearance

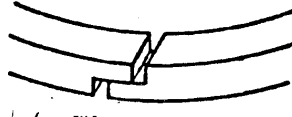
ترتفع درجة حرارة الشنبر أثناء تشغيل المحرك لذا تترك مسافة عند طرفى الشنبر تسمح له بالتمدد تعرف هذه المسافة باسم ثغرة الشنبر أو نهاية الشنبر ويأخذ طرف الشنبر شكلاً معيناً يعمل على التقليل من تسرب الغازات ويبين شكل (20-2) ثلاث أنواع هى شنابر بثغرات مختلفة.

وفى محركات ثنائى المشاوير فتثبت الشنابر فى مجاريها بمسامير لتمنع دوران الشنبر وحتى لا تمسك ثغر الشنبر باحدى شقوق الاسطوانات عند مرور المكبس بها.

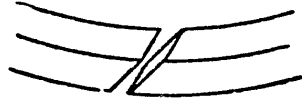
ويجب ألا تكون ثغرات الشنبر شديدة الاتساع، ويجب ألا تتركب جميع الشنابر بحيث تقع جميع ثغراتها فى خط عمودى واحد، وإنما يجب تركيبها بحيث تكون ثغراتها متفرقة وموزعة على محيط المكبس، (شكل (21-2) وأثناء حركة المحرك تملأ الثغرات بزيوت التزييت الذى يعمل على منع تسرب الغازات.



وصلة تقابلية (معتدلة)



وصلة تراكمية (مانعة للتسرب)



وصلة على زاوية ٥٥° (مائلة)

شكل (20-2) أشكال ثغرة الشنبر



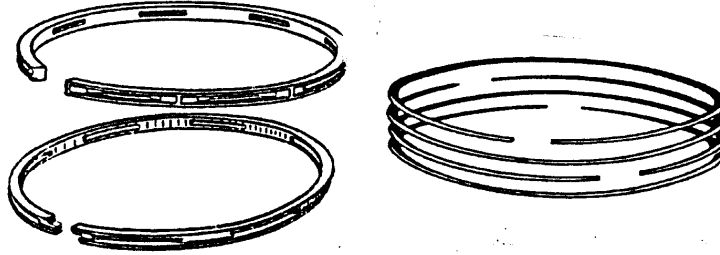
شكل (21-2) توزيع ثغرات الشنابر على محيط المكبس

أنواع الشنابر Types of Rings

يختلف عدد وأنواع الشنابر باختلاف نوع المحرك ومعظم المحركات ذات ثلاثة شنابر أو أكثر، وتنقسم الشنابر إلى نوعين، شنابر الانضغاط ومنها شنابر التحكم في الزيت (كشط الزيت). ويوضح شكل (22-2) أنواع شنابر المكبس.

شنابر الانضغاط Compression Rings:


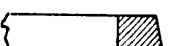
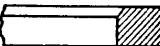
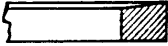
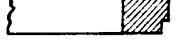
تركب في الجزء العلوى من المكبس ويتراوح إعدادها من اثنين إلى أربعة، وتعمل هذه الشنابر على منع تسرب الشحنة في شوط الانضغاط وغازات الاحتراق في أثناء شوط القدرة من خلال خلوص المكبس كما أنها تساعد على تبريد المكبس بنقل أكبر جزء من حرارة المكبس إلى جدران الاسطوانة ويوجد تصميمات متعددة لشنابر الانضغاط. تصنع شنابر الانضغاط من الحديد الزهر ويتم تكسيته بمواد طرية كالفوسفات والجرافيت وأكسيد الحديد. هذه المواد تتآكل بسرعة في فترة تليين المحرك مما يساعد على وجود تألف وتطبيع جيد بين الشنابر وجدران الاسطوانة كما ان هذه المواد تمتص الزيت وتكون مواد طرية ملائمة لجدران الاسطوانة. ويوضح جدول (1-2) أسماء وأشكال ومقاطع شنابر الانضغاط.



Oil-control piston rings.

شكل (22-2): أنواع شنابر المكبس

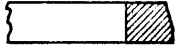
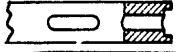
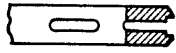


جدول (2-1): أسماء وأشكال ومقاطع شنادير الانضغاط

شكل المقطع	الاسم	الخصائص
	شنبر ذات مقطع مستطيل (عادي)	التصميم النمطي
	شنبر مستدق (منحرف)	سريع الاستقرار (التلين) نظراً لضيق سطح تحميله ويتمتع بكفاءة عالية لمنع التسرب وكشط جيد للزيت.
	شنبر ذات مقطع مستطيل بشطف داخلي (مشطوف)	يميل سطح احتكاك (تحميل) الشنبر قليلاً في الحالة المشدودة، مما ينتج عنه تأثير مشابهة للنوع السابق
	شنبر ذات مقطع شبه منحرف	يحدث تغيير مستمر لخلوص المجرى، نتيجة لأي حركة في الاتجاه القطري لشنبر المكبس وبذلك يمنع تراكم الزيت المتفحم على حواف المجارى.
	شنبر ذات مقطع بقطع خارجي (ماسحة)	يؤدي صغر سطح الاحتكاك إلى تحسين كفاءة كل من منع التسرب وكشط الزيت.

شنابر التحكم في الزيت Oil Control Rings

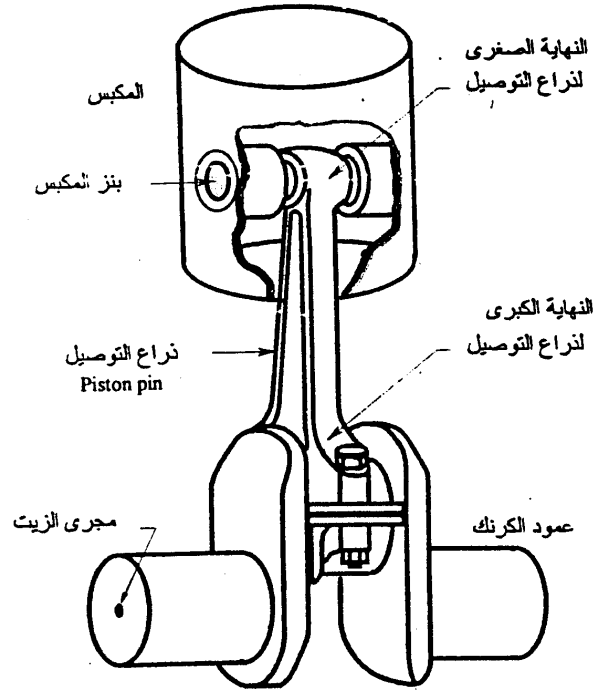
وشنبر الزيت يركب في الجزء السفلي من المكبس، وشنبر الزيت بها ثقوب حيث يمر الزيت المكشوط من جدران الاسطوانة خلال هذه الثقوب، ومن خلال ثقوب توجد في مجارى شنادير الزيت بالمكبس و يعاد الزيت مرة أخرى إلى علبة المرفق. وتعمل شنادير الزيت على ضبط كمية زيت التزييت على جدران الاسطوانة وإعادة الزائد منها إلى علبة المرفق، وذلك لمنع تسرب زيت التزييت إلى غرفة الاحتراق حيث يتضخم على جدران الغرفة و سطح المكبس ويكون طبقة رديئة التوصيل للحرارة فتقل كفاءة التبريد. ويوضح جدول (2-2) أسماء وأشكال ومقاطع لشنابر التحكم في الزيت.

جدول (2-2): أسماء وأشكال ومقاطع شنادير التحكم فى الزيت

شكل المقطع	الاسم	الخصائص
	شنبر مشطوف	ذات كفاءة جيدة فى كشط الزيت، لا يكشط الزيت من سطح جدار الأسطوانة عند صعود المكبس
	شنبر ذات مجرى للزيت	تصميم عادى
	شنبر مشطوف الحواف ذات شق للزيت	يزداد ضغط تحميل الشنبر على سطح الأسطوانة بسبب صغر سطح التحميل فتزداد فعالية كشط الزيت
	شنبر زيت مجهز بياى	يعمل الياى على زيادة ضغط الشنبر على سطح تحميل الأسطوانة ويكون سمك الشنبر المصنوعة من حديد الزهر الرمادى صغير.
	شنبر زيت ذات مجرى ياي حلزوني	يضغط الياى الأنبوبى الشكل على حلقة الزيت الرقيقة ذات المجرى، ضد سطح تحميل الأسطوانة

بنز المكبس Piston Pin

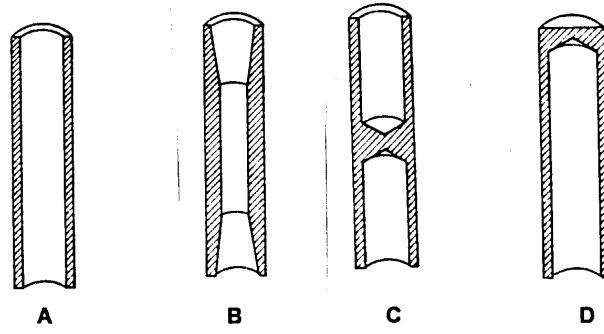
يوضح شكل (23-2) مجسم لمجموعة القدرة يبين طريق اتصال المكبس بعمود الكرنك عن طريق ذراع التوصيل ويظهر فى بنز المكبس. وبنز المكبس يصل المكبس بالنهاية الصغرى Small end لذراع التوصيل ويحمل البنز فى ثقبى المكبس ويمر داخل النهاية الصغرى لذراع التوصيل ويصنع البنز من الصلب السبائكى (صلب النيكل Nickel steel) نظرا لكونه أحد الأجزاء التى تتعرض لإجهادات شديدة للمحرك ويصلد سطحه ويجليخ ويصقل حتى يكون ناعم السطح ويقاوم التآكل ويصنع مجوفا كي يكون خفيف الوزن.



شكل (23-2) مجسم لجزء من مجموعة القدرة

وهناك أشكال مختلفة لبنز المكبس (شكل 24-2)

- ١- بنز مكبس بثقب اسطوانى ناقص. (شكل 24-2 A)
- ٢- بنز مكبس بثقب نافذ ونهايتين مخروطيتين (شكل 24-2 B)
- ٣- بنز مكبس بثقب مسدود فى الوسط. (شكل 24-2 C)
- ٤- بنز مكبس بثقب مسدود من طرف واحد. (شكل 24-2 D)

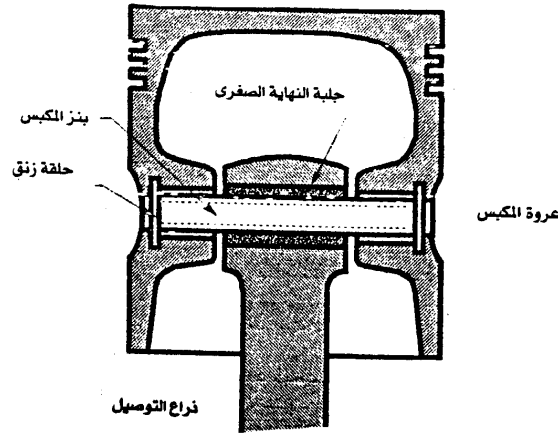


شكل (24-2): أشكال بنز المكبس

يمر بنز المكبس بفتحتي عروتي المكبس ويوجد حلقة زنق (جلبة) تمنع بنز المكبس من الحركة الجانبية (حفاظاً على جدران الاسطوانة من الخدش أثناء حركة المكبس) كما يوضح شكل (25-2)، وهناك ثلاث طرق لتركيب بنز المكبس:

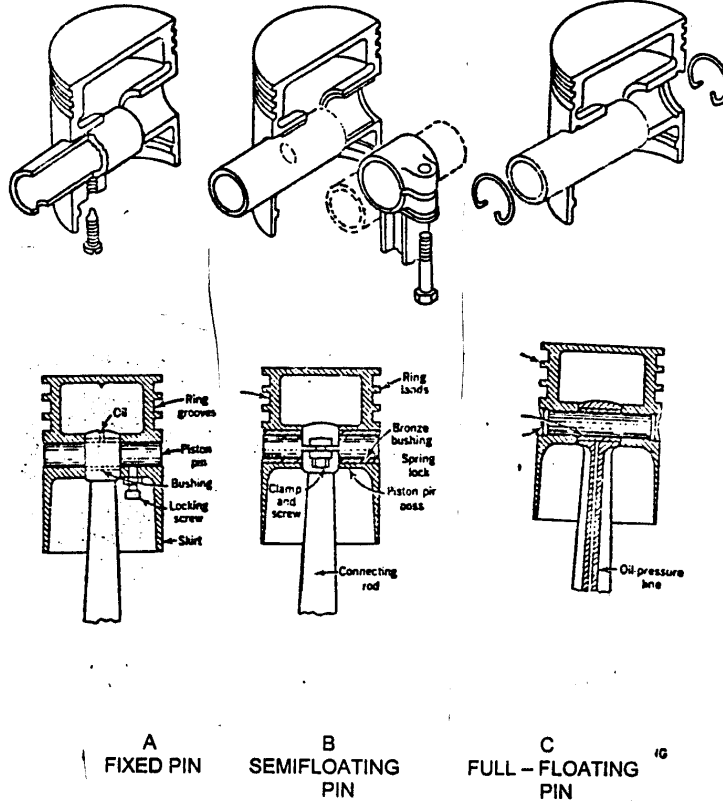
١- تركيبه بحيث يكون مثبتاً بإحكام من نهايته في تجويفه بالمكبس، وحر لينزلق في النهاية الصغرى لذراع التوصيل (A 26-2).

٢- تركيبه بحيث يكون مثبتاً بإحكام في النهاية الصغرى لذراع التوصيل، وحر من نهايته في تجويفه بالمكبس. وفي هذه الحالة يثبت البنز في النهاية الصغرى لذراع التوصيل. أما بالمكبس أو الربط بمسامير (شكل B 26-2).



شكل (25-2): تثبيت بنز المكبس

٣- تركيبه بحيث يكون حر الحركة في كل من تجويفي المكبس ونهاية ذراع التوصيل الصغرى. وفي هذه الحالة يعرف البنز باسم "البنز العائم" Fully - floating piston pin. ويجب منع البنز الكامل الطفو من الحركة الجانبية حتى لا يتسبب في إتلاف جدر الاسطوانة. ولذلك تستخدم حلقات الزق (شكل (C 26-2)).



شكل (26-2): طرق تركيب بنز المكبس

ب- ذراع التوصيل Connecting Rod

هو الذراع الذى ينقل ضغط الغازات المؤثر على المكبس إلى عمود المرفق والحداثة ووظائفه:

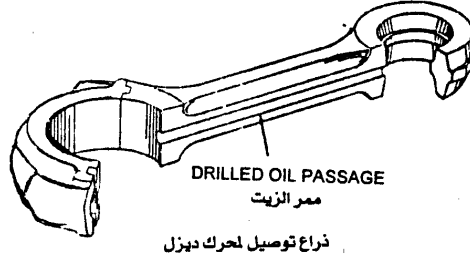
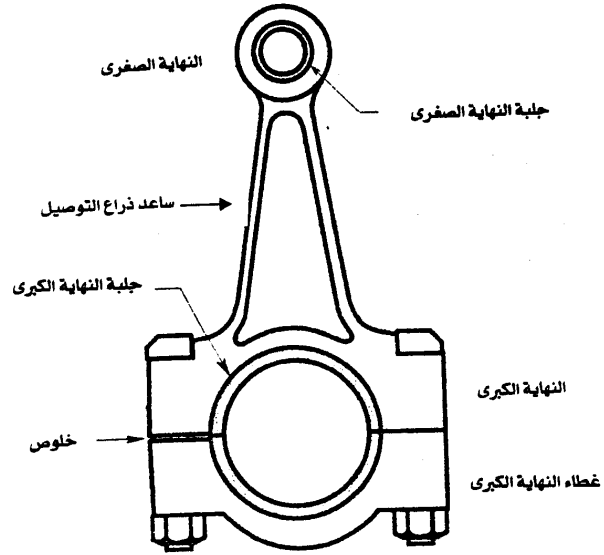
- 1- توصيل المكبس بعمود الكرنك
- 2- نقل القوة من المكبس إلى عمود الكرنك
- 3- توليد عزم الدوران وعمود الكرنك.
- 4- تتحول الحركة الترددية للمكبس إلى حركة دائرية على عمود المرفق.

ويثبت ذراع التوصيل مفصليا في بنز المكبس والمرفق ويوضح شكل (27-2) اجزاء ذراع التوصيل، ويلاحظ أن النهاية الصغرى لذراع التوصيل مقفلة وعلى ذلك تكون الجلبة بينها وبين بنز المكبس عبارة عن قطعة اسطوانية واحدة بينما تكون النهاية الكبرى Big end لذراع التوصيل على شكل نصف اسطوانة يكملها غطاء كما هو موضح بالشكل يعرف بغطاء النهاية الكبرى.

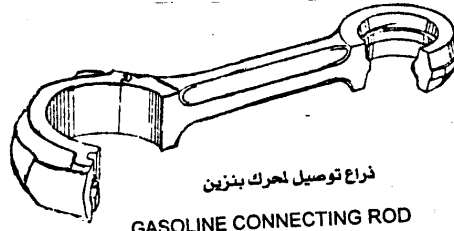
ويراعى فى صناعة ذراع التوصيل غاية الدقة والمتانة حتى يتحمل الدفعات القوية الناتجة عن عملية الإحتراق دون أن يتعرض للانحناء، ويتعرض ذراع التوصيل إلى مجموعة من الاجهادات تتمثل فى:

- اجهاد ضغط ينشأ عنه خطر انبعاج ذراع التوصيل بسبب القوة الكبيرة المؤثرة على المكبس وبسبب طول ذراع التوصيل.
- اجهاد شد وهو ينتج عن قوى القصور الذاتى على المكبس
- احتكاك فى الكرسى.

ويجب أن يكون ذراع التوصيل ذو مقاومة عالية لإجهاد الانبعاج واجهاد الشد وكذلك يجب أن يكون خفيف الوزن، كما يجب أن تتساوى أوزان كل أذرع التوصيل بالمحرك الواحد.



DIESEL CONNECTING ROD



شكل (27-2): أجزاء ذراع التوصيل

ويصنع ذراع التوصيل غالباً من سبائك الفولاذ المحتوية على الكروم والمغنسيوم والسليكون ويشكل بواسطة الحدادة بالطرقه ثم يتبع ذلك تشغيله على الماكينات ويشكل مقطع ساعد ذراع التوصيل Connecting rod shank على شكل حرف I أو H ، ويعتبر مقطع I ذو مقاومة عالية وكما يسمح بتدرج انتقال مناسب للمساعد إلى كل من النهايتين الصغرى والكبرى لذراع التوصيل. ويجب الإشارة إلى أن النهاية الكبرى لذراع التوصيل فى المحركات الشناية لا تنقسم إلى جزئين بل تكون قطعة واحدة رولان بللى.

ونظراً لتعرض الجلبة إلى ضغوط كبيرة وإجهادات ضخمة كما أنها تعمل فى ظروف قياسية ودرجات حرارة مرتفعة... وعلى ذلك فهى تصنع من سبيكة البرونز أو الصلب يدخل فى تكوينها مواد طرية كالنحاس والقصدير والرصاص وغيرهم لذلك يطلق عليها الفينون "سبيكة" وتتميز هذه السبيكة بالآتى:

- القدرة على التشكيل لكى تأخذ شكل عمود الكرنك وتتوافق معه تماماً
- مقاومة التآكل والتفاعل الكيميائى، بحيث يكون معدل تآكلها مناسباً لعمر المحرك.
- مقاومة احتكاك قليلة وقادرة على تحمل الأحمال العالية.

وتصنع اللقم من نصفين أحدهما مع الذراع والأخرى مع الغطاء ويجب أن تكون اللقم مناسبة وموافقة تماماً لتجويف نهاية الذراع وللحصول على هذه النتيجة توضع اللقم بحيث تكون أكبر فى القطر بمقدار يتراوح ما بين 0.025mm إلى 0.05mm عن قطر التجويف فعند تركيبها وربط الغطاء يكون هناك خلوص بين الغطاء والذراع وهذا الخلوص يجب كبسه بربط الصواميل بشدة حتى تكون اللقم ملاصقة تماماً لتجويف النهاية الكبرى، وهذا يعمل على سهولة وسرعة تسرب الحرارة من اللقم إلى جسم الذراع فيساعد ذلك على تبريدها باستمرار ويجب أن يكون هناك خلوص بين البنز المرفق والسطح الداخلى للقم مقدار 0.01mm لكل سنتيمتر من قطر البنز لغرض التزييت كما يجب أن يكون هناك خلوص جانبى

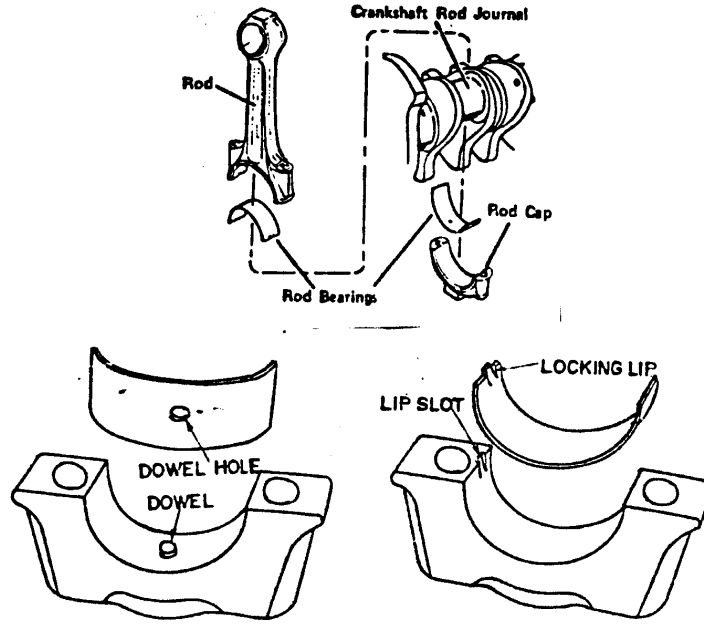
يتراوح بين 0.01mm إلى 0.25mm حتى لا تحتك اللقم بالجوانب عند تمددها بفعل الحرارة.

ومن الأهمية بمكان التركيب الصحيح لذراع التوصيل فى عمود المرفق لضمان التشغيل الصحيح للمحرك. فيجب أن يكون محورى بنز المكبس والمرفق متوازيين تماماً. وإذا اغفل ذلك عند التجميع فإن مساحة تحميل سبيكة ذراع التوصيل لا تتلامس مع بنز المرفق إلا فى جانب واحد منه ومن ثم فإن السبيكة تتلف بسرعة.

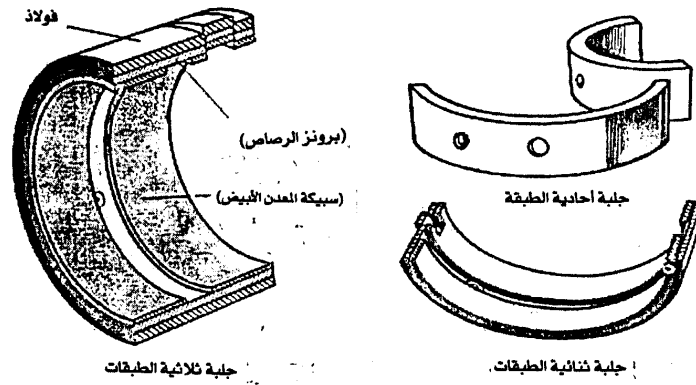
ويوضح شكل (28-2) كيفية تثبيت سبيكة بنز المرفق حيث يلاحظ وجود تجويف صغيرة فى طرف نصف الجلبة يقابله بروز مماثل بالغطاء لضمان التركيب الصحيح وعدم حدوث انزلاق. أو قد يكون ثقب فى السبيكة يقابله بروز فى غطاء النهاية الكبرى. وهناك عدة تصميمات لجلب النهاية الكبرى لذراع التوصيل كما يوضح شكل (29-2) حيث تكون احادية الطبقة أو مصمت الجذر شكل (A 29-2) ويتميز هذا النوع التوصيل الجيد للحرارة وخواص انزلاق جيدة ويصلح هذا النوع فى الأحمال الخفيف أما تكون الجلب من النوع ثنائية الطبقات أو ثنائى المعدن شكل (B 29-2) وفيه تصب طبقة من البرونز أو أى معدن خفيف ثم توضع قشرة تدعيم من الفولاذ. أما النوع الثالث فيعرف ثلاثى الطبقات حيث يتكون من طبقة البرونز أو أى معدن خفيف ثم قشرة الفولاذ ثم ترسب طبقة تحميل من المعدن الأبيض كهربائياً.

فى محركات الديزل تكون النهاية الكبرى مائل (شكل 2-30) على ذراع التوصيل حتى يمكن سحب ذراع التوصيل إلى أعلى من خلال الاسطوانة عند فكه.

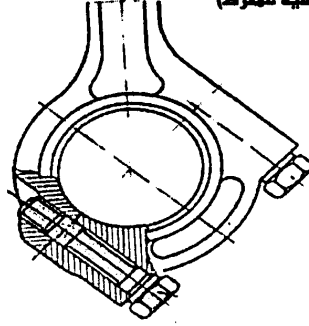
ويتم تزييت كل من نهايتى ذراع التوصيل بواسطة دفع الزيت خلال قنوات فى عمود المرفق إلى النهاية الكبرى لذراع التوصيل. ثم من خلال ثقب نافذ بطول ذراع التوصيل إلى النهاية الصغرى له وأحياناً قد يتم رش زيت التزييت على الجدار الداخلى للأسطوانة من خلال ثقب آخر بالنهاية الكبرى لذراع التوصيل وذلك اثناء حركة المكبس إلى أعلى، كما يوضح شكل (2-31).



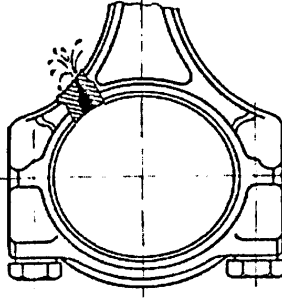
شكل (28-2): كيفية تثبيت سبيكة النهاية الكبرى للذ



شكل (29-2): أنواع جلب (سبيكة) ذراع التوصيل



شك 2-30: النهاية الكبرى المائلة لذراع التوصيل



شك 2-31: ثقب تزيت في النهاية الكبرى لذراع التوصيل

ج- عمود المرفق (عمود الكرنك) Crank Shaft

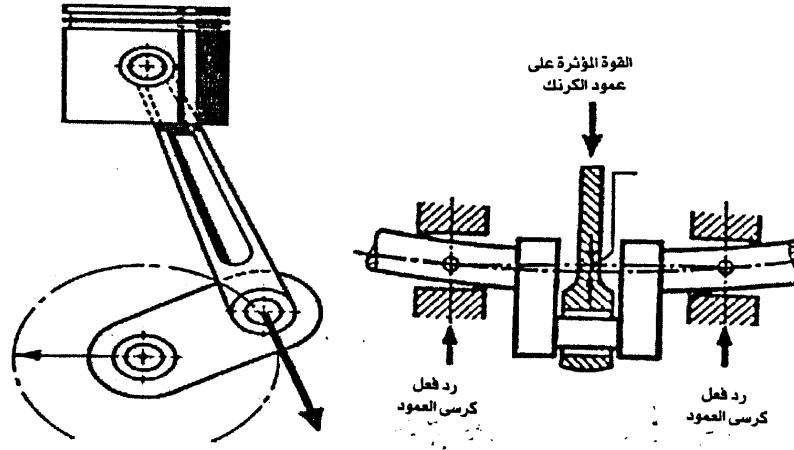
وظيفة عمود الكرنك هي:

- 1- توليد حركة دورانية
- 2- توليد عزم الدوران ونقله إلى الحداقة ثم القابض.
- 3- تلقي القوى المؤثرة على المكابس ونقلها إلى الكراسي.
- 4- تثبيت الحداقة التي تستعمل كمبيت للقابض
- 5- إدارة تروس التحكم (ترس عمود الكرنك - ترس عمود الكامات) ومضخة ماء التبريد والمولد الكهربائي والمروحة ومضخة الحقن وخلافه.

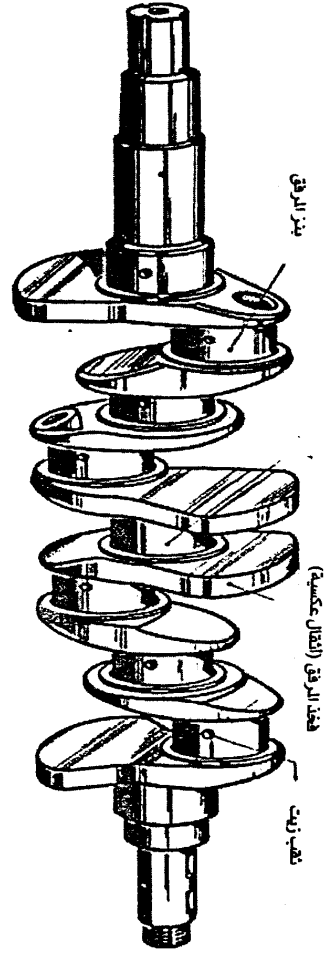
ويتعرض عمود الكرنك إلى الاجهادات الآتية (شك 2-32)

- 1- اجهاد اللي ويتوقف على قطر عمود الكرنك والبعد بين الكراسي.
- 2- اجهاد الالتواء وتعتبر زاوية الالتواء على كل من طول عمود الكرنك وقطره
- 3- الاهتزاز الالتوائي ويتوقف على المادة المصنع منها عمود الكرنك وطوله وقطره (شكل 2-32)
- 4- الاحتكاك في موانع الكراسي.

لذلك يجب أن يتوافر في عمود الكرنك مقاومة للى والالتواء والتآكل وذو خواص انزلاق جيدة. يصنع عمود المرفق (شكل 2-33) من الصلب النيكلى الكرومى أو الصلب المصبوب أو الصلب المطروق. مع تقوية السطح الخارجى بحيث يكون ذو مقاومة ميكانيكية عالية. ويصنع عمود الكرنك من الفولاذ أو من حديد الزهر. وللحصول على مقاومة الاجهادات يستعمل غالباً فولاذ سبائكى. وتصلد أعمدة والمرفق وتطبع حرارياً أو تصلد أسطح مواضع الكراسي ثم تجلج على أبعادها النهائية.

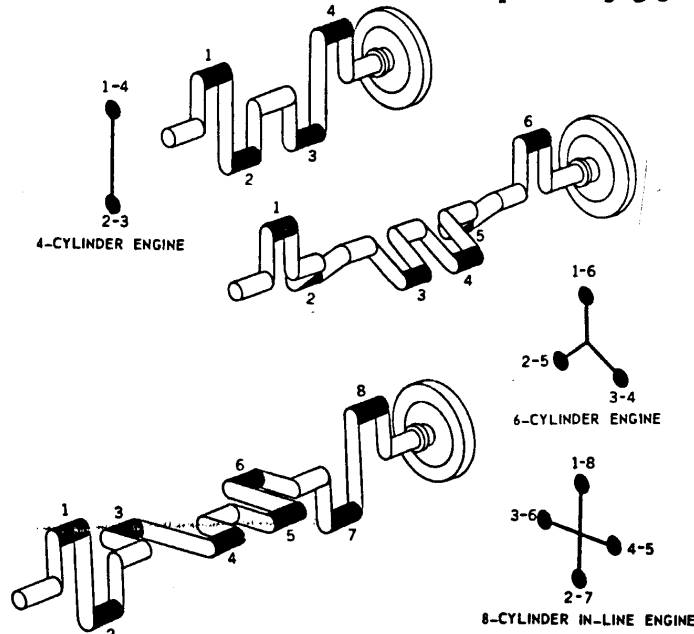


شكل (2-32): الاجهادات المؤثرة على عمود الكرنك



شكل (2-33): عمود الكرنك Crank Shaft

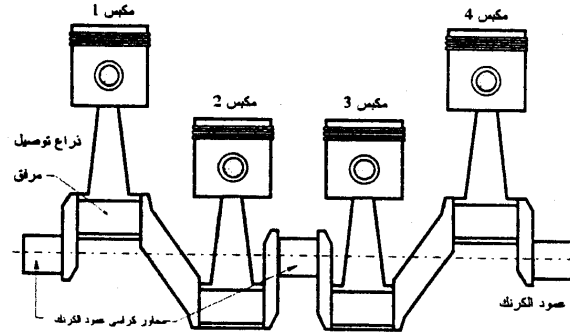
ويتوقف شكل عمود المرفق على عدد الاسطوانات للمحرك وترتيبها وعدد الكراسى وترتيب الاشتغال، ويتحدد طول عمود الكرنك تبعاً لترتيب الاسطوانات وتتميز اعمدة الكرنك لمحرك حرف V والاسطوانات المتقابلة بقصرها وخفة وزنها عن تلك الخاصة بالمحركات المستقيمة، ويوضح شكل (2-34) انواع التكسيحات لعمود الكرنك فقد يكون ذا تكسيحة واحدة وذلك إذا كان المحرك ذا اسطوانة واحدة ويعيبه أنه غير متزن بسبب الذبذبة الناشئة عن القوة الناتجة عن دوران الفخذين والبنز ووجودها في جهة واحدة ولتلافي ذلك توضع في الجهة العكسية للبنز اثقال توازن. أو عمود مرفق ذو تكسيحتين الزاوية بينهما ١٨٠ ونظراً لوجود تكسيحة في اتجاه معاكس يكون المحرك اكثر اتزاناً. ويستخدم هذا النوع في المحركات ذو الإسطوانتين أو أربع اسطوانات. أما عمود الكرنك ذو أربع تكسيحات فيستخدم مع المحرك ذو ٨ اسطوانات أما إذا كان المحرك ثلاث اسطوانات أو ست اسطوانات فيكون عمود المرفق ذو ثلاثة تكسيحات.



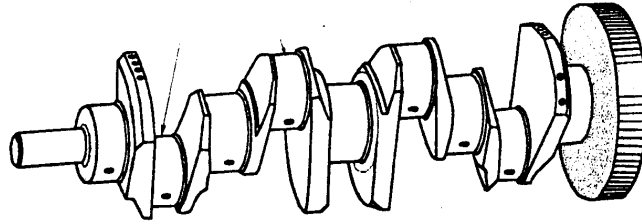
شكل (2-34): أنواع التكسيحات لعمود الكرنك

وعמוד الكرنك في المحرك ذات الأربعة الاسطوانات شكل (35-2) يرتكز على ثلاثة كراسي تقع في الجزء السفلى من كتلة الاسطوانات ويلاحظ أنها مرحلة بحيث يتحرك المكبس رقم 1، 4 عكس اتجاه المكبس 2، 3.

ويتعرض عمود الكرنك عند دوران المحرك إلى اهتزازات ضخمة بسبب قوى الطرد المركزي للمرفق أثناء الدوران وللحفاظ على توازن عمود الكرنك توجد أثقال توازن محسوبة بعناية في وضع مضاد لكل مرفق كما هو موضح بشكل (36-2) بحيث تكون قوة الطرد المركزية المتولدة على كل ثقل مساوية تماماً لتلك المتولدة على المرفق المناظر ومضادة لها في الاتجاه أي أن محصلة القوتين تكون صفراً وبالتالي يحدث اتزان لعمود الكرنك أثناء دورانه.



شكل (35-2): عمود الكرنك لمحرك أربعة اسطوانات

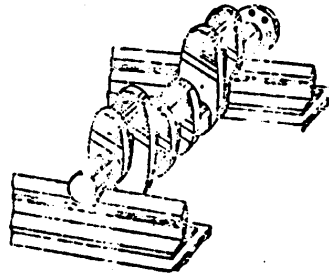


شكل (36-2): أثقال التوازن لعمود الكرنك

ويركب عمود المرفق فى علبة المرفق على كراسى رئيسية وفى بعض الحالات يكون بنز المرفق مجوفاً حتى يخف وزنه. وبذلك يزيد عزم الدوران على عمود المرفق. ويوضح الشكل (2-37) كيفية موازنة عمود الكرنك Crankshaft Balancing وهو فى حالة السكون. فإذا ظل العمود المرفقى فى حالة سكون فى أى اتجاه وضع له فإنه يكون فى هذه الحالة موازياً موازناً استاتيكية. ويجب عدم الاكتفاء باتزان الأعمدة المرفقية وهى فى حالة سكون وإنما ينبغى أن تكون متزنة كذلك أثناء دورانها متسببة فى عملية انتظام أو سلامة دوران المحرك فضلاً على التقليل من قدرته. وتعرف عملية موازنة العمود المرفقى وهى فى حالة الدوران باسم الموازنة الديناميكية.

ويسرى زيت التزييت بصفة مستمرة خلال قنوات فى عمود المرفق إلى الكراسى المزودة بتجاويف للزيت، ويعمل الزيت الموجود فى هذه التجاويف على تكوين طبقة رقيقة على جدران الكراسى، كما أنه يقوم بتوصيل الزيت من هذه الكراسى إلى النهاية الكبرى لذراع التوصيل ومنها إلى النهاية الصغرى للذراع.

ويثبت فى النهاية الخلفية لعمود المرفق الحداقة، أما فى النهاية الأمامية له فيوجد تروس التوقيت وكذلك طارة ذات مجرى يركب فيها سير لإدارة مروحة تبريد المحرك ومضخة الماء وكذلك المولد الكهربائى، وتعرف بطنبورة عمود الكرنك وقد يوجد مجرى إضافى فى الطارة تستخدم فى إدارة المضخة الخاصة بالتوجيه الهيدروليكي فى بعض المركبات، وقد يوجد أيضاً مجرى آخر لسير إدارة الضاغط فى السيارات المزودة بتكييف الهواء.

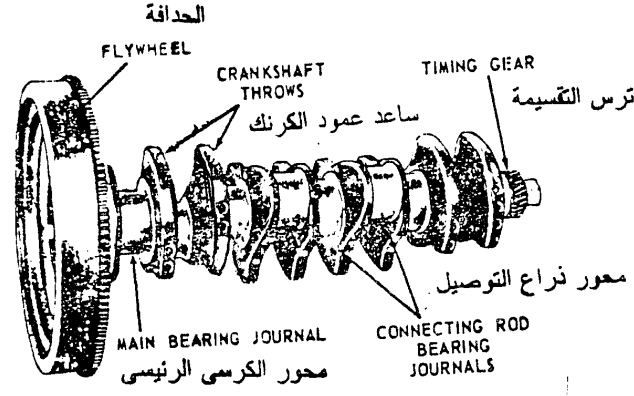


شكل (2-37): موازنة عمود الكرنك وهو فى حالة سكون

د - الحدافة Flywheel

الحدافة عبارة عن عجلة من الصلب ثقيلة إلى حد ما، تتصل بالنهاية الخلفية لعمود الكرنك أى النهاية القريبة من صندوق تغيير السرعات. وتصنع الحدافة من الفولاذ أو من حديد الزهر الرمادى وتعمل الحدافة على اختزان كمية من طاقة الحركة التى تكتسبها فى شوط التشغيل، وإعطاء جزء من هذه الطاقة إلى باقى الأشواط (السحب - الضغط - العادم) ومن ثم فإنها تكفل الدوران المستمر للمحرك، وتعمل الحدافة أيضا على تنظيم السرعة، فإذا زادت قدرة المحرك عن القدرة المطلوبة فإن القدرة الزائدة تعمل على زيادة سرعة المحرك بمقدار يتوقف على مقدار القصور الذاتى للحدافة والأجزاء الأخرى ذات الحركة الدورانية وذلك لأن القدرة الزائدة على الحاجة تتحول إلى طاقة حركية للأجزاء الدورانية، وبالمثل عندما يزيد الحمل عن القدرة المتولدة من المحرك، فإن الأجزاء الدورانية تعطى طاقة حركية أثناء هبوط سرعتها. وفى كلتا الحالتين تعمل الحدافة على تخفيض مقدار التغير فى السرعة، وتتناسب الطاقة الحركية للأجزاء التى تتحرك بحركة دورانية مع مقدار قصورها الذاتى وكذلك مع مربع سرعتها الدورانية، وكلما كبر وزن الحدافة وزاد قطرها زاد مقدار قصورها الذاتى، وعلى ذلك فالحدافة الكبيرة سوف تمتص المقدار الزائد (فى صورة طاقة حركية لها) مع زيادة بسيطة فى سرعتها عن حدافة صغيرة وإذا كان هناك عجز فى قدرة المحرك فسوف يكون هناك هبوط أقل فى السرعة وبمعنى آخر فإن الحدافة الكبيرة تعمل على ثبات سرعة المحرك.

وكلما زاد عدد الاسطوانات كلما أمكن تقليل كتلة الحدافة بمعنى أن كتلة الحدافة تتناسب عكسيا مع عدد الاسطوانات، ويوجد على المحيط الخارجى للحدافة أسنان تعرف باسم ترس الحدافة، Fly wheel (ترس القولان) ويعشق هذا الترس مع ترس البنديكس المركب على محور المارش، كما يستخدم الوجه الخلفى للحدافة كعضو إدارة للقباض Clutch. كما يحدد على الحدافة علامات ضبط الصمامات وضبط الاشتعال (توقيت فتح وغلق الصمامات والاشتعال) ويوضح شكل (2-38) نموذج لحدافة عمود الكرنك.



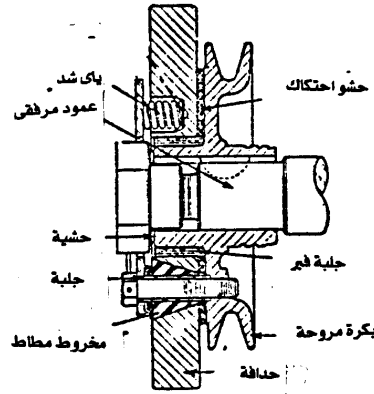
شكل (2-38): نموذج لحداقة عمود الكرنك

كاتم الاهتزازات Vibration Damper

ويلاحظ أنه أثناء تحرك المكبس إلى أسفل في شوط التشغيل يعطى قوة هائلة إلى عمود الكرنك المتصل به خلال ذراع التوصيل وتعمل هذه القوة على لي عمود الكرنك، وفي الواقع يلتوى العمود قليلاً. وعند وصوله لنهاية شوط التشغيل، يضاف الدفع على المرفق حتى أن العمود لكونه ملتوياً يحاول الرجوع إلى شكله الأصلي ويلتوى قليلاً في الاتجاه المضاد. وحينئذ يعود العمود مرة أخرى إلى الاتجاه الآخر. وهذا ينشئ حركة تذبذبية تتكرر كل شوط تشغيل. فإذا لم يتحكم في هذا الاهتزاز الالتوائي فسوف تستمر دفعات القدرة المتتالية في زيادة الذبذبات الأصلية للعمود، حتى أنه عند سرعات معينة قد ينكسر العمود بالالتواء الفائق الذي يتعرض له. وللتحكم في هذا الاهتزاز الالتوائي يستعمل مانع الاهتزازات والموازات الالتوائية أو معادلات دفع عزم دوران العمود المرفقى. وتركب هذه عادة في النهاية الأمامية لعمود الكرنك. مع اتصال بكرة سير المروحة بها.

وتتكون كاتم الاهتزازات (شكل 2-39) من حداقة المانع المركبة على بكرة سير المروحة بمخروطات من المطاط ويدير عمود الكرنك بكرة سير المروحة وبالتالي تدور حداقة المانع. وتحاول حداقة مانع الاهتزازات حفظ سرعة ثابتة

وتضائل تذبذبات عمود الكرنك بفرض مقاومة خلال مخروطات المطاط وأوجه الاحتكاك عندما يحاول عمود الكرنك أن يتذبذب. فمثلاً إذا كان أحد أجزاء عمود الكرنك ملتوياً في اتجاه أمامي بسبب الاهتزازات الألتوائية، فإنه يكون حينئذ متحركاً أسرع من مانع الاهتزاز (وبقية عمود الكرنك). فيفرض مانع الاهتزاز مقاومة تعترض هذا الأسراع. وعلى العكس، إذا كان عمود الكرنك يتخلص من الألتواء، تدور النهاية حينئذ أبطأ من بقية عمود الكرنك. وهنا يفرض مانع الاهتزاز حركته الأسرع (يميل للدوران بانتظام) ولذا يعارض سرعة نهاية عمود الكرنك للإبطاء ولاحظ أن الألتواء (أو الاهتزازات الألتوائية) عمود الكرنك تكون مقدارها متناهية في الصغر، ومع ذلك فإنه بدون أن يفرض عليها بعض المقاومة قد تتكون الاهتزازات الألتوائية تحت ظروف معينة بدرجة كافية، فتسبب الكسر لعمود الكرنك. أو على الأقل سيسبب ذلك خشونة دوران المحرك ما لم يقاوم بموانع اهتزازات من أي نوع كان.



شكل (2-39): كاتم الاهتزازات Vibration Damper

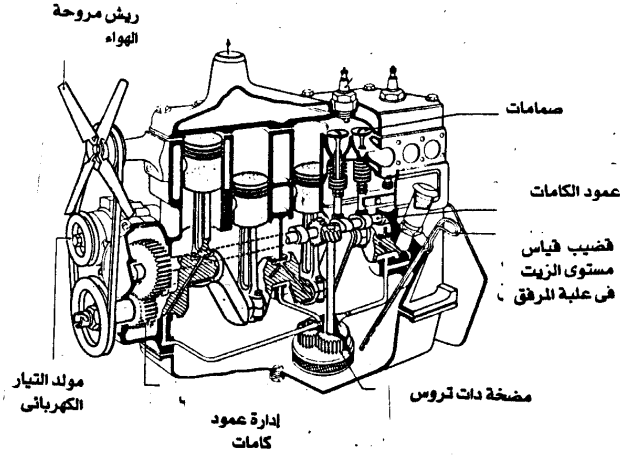
٢-٣. مجموعة توقيت حركة الصمامات

وظيفة مجموعة توقيت حركة الصمامات هي السماح لشحنة السحب بالدخول إلى اسطوانة المحرك وكذلك السماح لغازات العادم بالخروج منها في التوقيت الصحيح. تشمل مجموعة توقيت حركة الصمامات على الأجزاء التالية: الكامات وعمود الكامات والصمامات وياياتها والأذرع المتأرجحة وأذرع الدفع وروافع التاكيفات. ولا تستخدم مجموعة توقيت حركة المحركات الثنائية الأشواط فيتم بواسطة فتح وغلق فتحات بجدران الاسطوانات.

هناك نوعين من أنواع التحكم في الصمامات، يتحدد كل منهما من خلال ترتيب الصمامات:

- صمامات ذات تحكم سفلى (شكل 2-40) وهذا النوع قل استعماله في المحركات الحديثة.

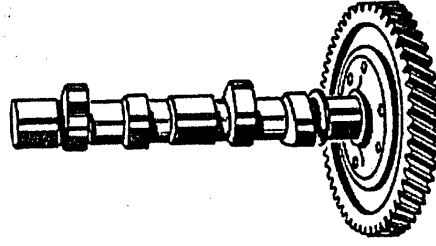
- صمامات ذات تحكم علوى (شكل 2-41) ويستعمل هذا النوع في المحركات الحديثة. وفي هذه الحالة يمكن أن يقع عمود الكامات إلى أعلى، فوق رأس الأسطوانات أو إلى أسفل، في علبة المرفق.



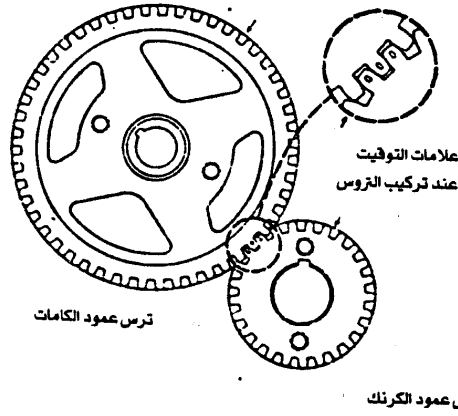
شكل (2-40): محرك بصمامات ذات تحكم سفلى



يوضح شكل (2-42) عمود الكامات وظائفه هي فتح الصمامات بالارتفاع المناسب وفي التوقيت الصحيح وكذلك ضبط عملية غلق الصمامات. ويفتح ويقفل صماما السحب والعدم بواسطة الكامات الموجودة على عمود الكامات، ويوجد على عمود الكامات كاماة لكل صمام، أى أن هناك كامتين لكل اسطوانة، وبالإضافة إلى ذلك يوجد على الكامات ترس لإدارة مضخة الوقود وترس آخر لإدارة موزع الإشارة وطللمبة زيت التزييت، ويأخذ عمود الكامات حركته من عمود المرفق، إما بواسطة ترسين أو بواسطة عجلات مسننة وجنيزير ويحتوى الترس أو العجلة المسننة المركبة على عمود الكامات على عدد من الأسنان ضعف عدد الأسنان الموجودة على عمود المرفق (شكل 2-43) أى أن عمود الكامات يدور بسرعة تساوى نصف سرعة عمود المرفق، وعليه فكل لفتتين من لفات عمود المرفق يقابلها لفة واحدة لعمود الكامات. ويرتكز عمود الكامات على كراسى موجودة فى الجزء السفلى من جسم الاسطوانة وذلك فى الحركات ذات الاسطوانات المرتبة فى صف واحد، أما فى الحركات على شكل حرف V فإن عمود الكامات يوجد بين صفى الاسطوانات.



شكل (2-42): عمود الكامات وترس عمود الكامات



شكل (2-43): ترس عمود الكامات وعمود الكرنك وعلامات ضبط التوقيت

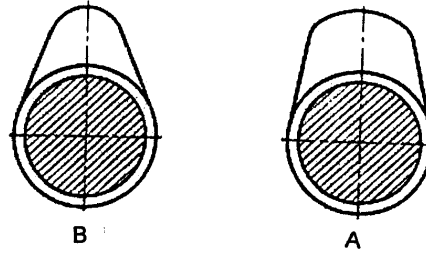
والكامرة تعمل على تحويل الحركة الدائرية إلى حركة خطية أو في خط مستقيم، و يوجد بالكامرة جزء بارز " أنف الكامرة " وهناك تابع يستند على الكامرة بحيث يقترب أو يبتعد عن محور عمود الكامات عند دوران الكامرة. ويحدد شكل الكامرة (شكل 2-44) مسار عمليات فتح وغلق الصمامات فعند استخدام الكامرة الموضح

بشكل (A 44-2) يفتح الصمام بسرعة عالية، ويظل مفتوحاً لفترة طويلة. أما عند استخدام الكامات الموضح بشكل (B 44-2) فيفتح الصمام ببطء نسبياً ويظل مفتوحاً لفترة قصيرة، ويفضل إنجاز حركة الصمام بسرعة وبشكل فجائي من حيث تأثيرها على قدرة المحرك بالرغم مما ينشأ عن ذلك من عيوب تتعلق بالتآكل الشديد وأصوات الخبط المرتفعة، لذلك يصمم شكل الكامات بحيث يمكن الحصول على السرعة التوافقية لها والرفع المتوازن للصمامات.

تصنع اعمدة الكامات بالصب أو بالحدادة بالطريقة ويستخدم حديد الزهر الرمادى وغالباً ما يستخدم حديثاً حديد زهر مصلد بالتبريد بالفجائي وتصلد اسطح اماكن تركيب الكامات والكراسى ثم تجليخ.

ب. (تابع الكامات) CAM FOLLOWER

تستعمل عادة وصلة بين ساق الصمام وعمود الكامات وتسمى رافعة الصمام أو تابع الكامات، وتعمل على رفع الصمام بتأثير أنف الكامات أثناء دورانها. وتوجد مسافة صغيرة بين النهاية السفلى لساق الصمام وتابع الكامات فى الوضع الذى يكون فيه الصمام مغلقاً وتسمى هذه المسافة بالخلوص وإذا لم يترك هذا الخلوص أدى إلى ارتكاز ساق الصمام فوق التابع نتيجة لتمدده بالحرارة، فيؤدى ذلك إلى عدم غلق الصمام غلقاً تاماً، مما يعمل على اضطراب عمل المحرك بفقد جزء من قدرته وزيادة استهلاك الوقود نتيجة هروب الشحنة خصوصاً عند السرعة البطيئة.



شكل (44-2): شكل الكامات

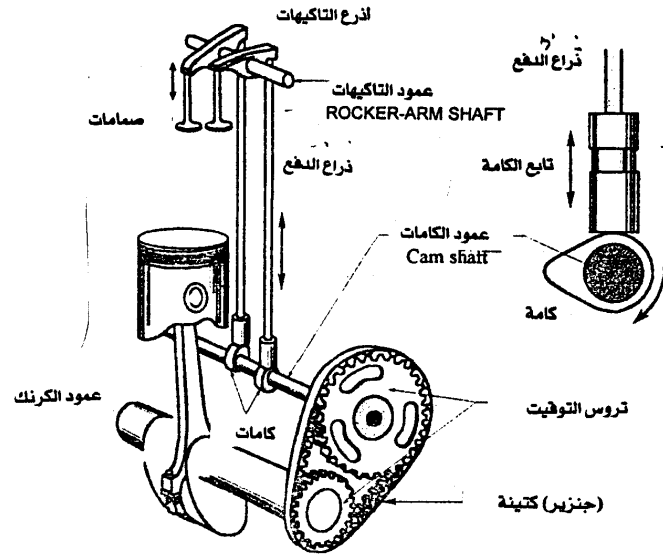
ولو ضبط الخلووس والمحرك ساخن، فإنه يزداد عندما تنخفض درجة الحرارة ويؤدي إلى حدوث ضوضاء عند التشغيل، ولو ضبط الخلووس والمحرك بارد فربما انعدم عند ارتفاع درجة حرارته، وإذا كان مقدار الخلووس كبيراً لا يرتفع الصمام بالمقدار الكافي مما يؤدي إلى عدم كفاية الشحنة التي تدخل الاسطوانة في مشوار السحب وبذلك تقل قدرته، وكذلك الحال في صمام العادم فلا يستطيع تصريف غازات العادم بأجمعها، ويكون نتيجة ذلك فتح الصمامات متأخراً وغلقتها مبكراً وتقل فترة تصريف العادم وفترة الشحن، وكذلك فإن صوت دق التاكيه (صوت التاكيات) يكون مرتفعاً، ولو كان الخلووس صغيراً لفتحت الصمامات مبكراً وأغلقت متأخراً وترتب على ذلك قصر فترة الانضغاط وقصر فترة التشغيل مما يؤدي إلى خفض في قدرة المحرك.

ج- ذراع الدفع والذراع المتأرجحة " التاكيه " Push Rod & Rocker Arm

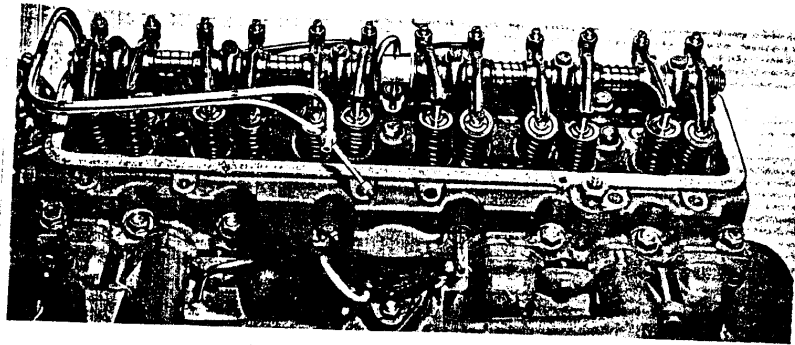
إذا كانت الصمامات من النوع العلوي وكان عمود الكامات داخل علبة المرفق كما يوضح شكل (2-45)، فتستعمل ساق دافعه ورافعة متأرجحة (التاكيه) لتشغيل الصمامات فتعمل الكامات مع تابعها كالعامة ويرتكز على تابع الكامات ذراع يؤثر على طرف رافعة متأرجحة فيدفعها إلى أعلى ويهبط طرفها الآخر إلى أسفل مؤثراً على ساق الصمام فيؤدي ذلك إلى فتحة ضد ضغط الياي. ويمكن ضبط الخلووس بواسطة مسمار الضبط في طرف الرافعة المتأرجحة. وتركب أذرع التاكيات على عمود يعرف بعمود التاكيه Rocker arm Shaft (شكل 2-46)

د- الصمامات Valves

سبق أن ذكرنا أن لكل اسطوانة صمامين : صمام سحب Suction valve وصمام عادم Exhaust valve ووظيفة الصمامات هي ضبط دخول الشحنة وخروج غازات العادم، ونظراً لأن سرعة دخول الشحن أقل من سرعة خروج غازات العادم فإن رأس صمام الدخول يكون أكبر من نظيره في صمام العادم. ويجب أن تضمن الصمامات منع التسريب من غرف الاحتراق في أثناء الإنضغاط والتمدد لتفادي حدوث أي انخفاض في الضغط.



شكل (2-45): تابع الكاما وذراع الدفع وذراع التاكيتات

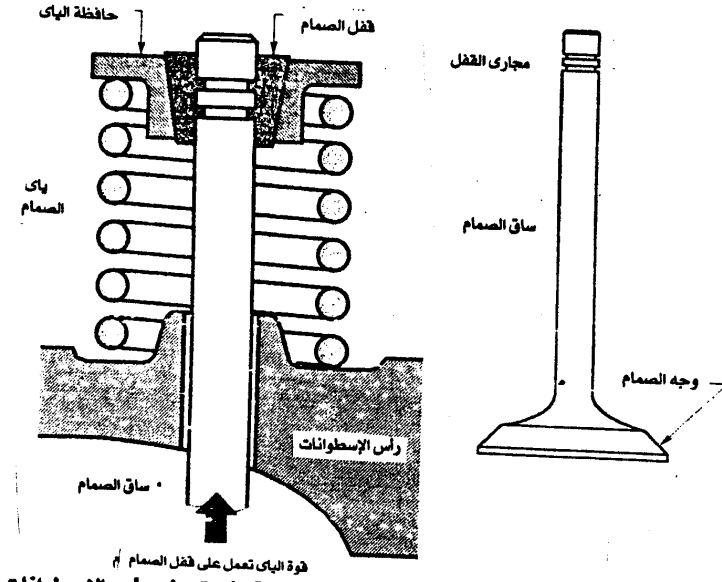
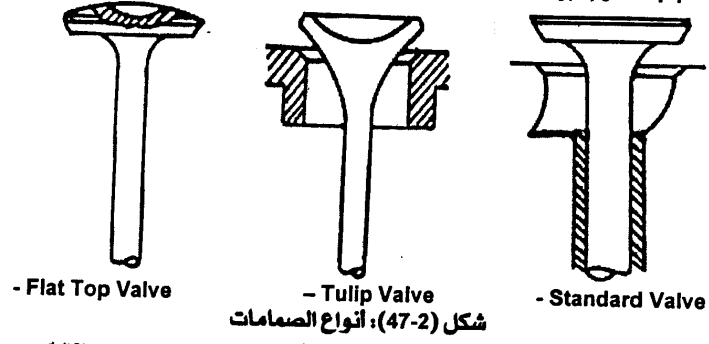


شكل (2-46): عمود التاكيتات

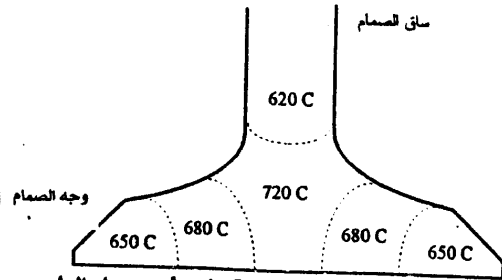
وتستعمل في صناعة المحركات أنواع كثيرة من الصمامات (شكل 2-47). كما يوضح شكل (2-48) صمام الشائع الاستخدام وطريقة تثبيته في رأس الاسطوانة ويسمى هذا النوع بالصمام القرص حيث أن رأسه عبارة عن قرص مستدير وله ساق طويلة في نهايتها مجارى القفل.

وقطر الرأس حوالى ثلث قطر الاسطوانة، وتعرض الصمامات لأحمال ميكانيكية وحرارية عالية وتصل درجة حرارة التشغيل في صمام السحب إلى نحو 350°C ، أما في صمام العادم فتصل إلى نحو 700°C وعند درجات الحرارة العالية يتعرض الصمامات للتآكل بالصدأ. وتصنع الصمامات من سبيكة الفولاذ المضاف إليه كروم وسليكون.

ويعمل صمام السحب وهو بارد نسبياً حيث أنه يسمح بمرور مخلوط الهواء والوقود في محركات البنزين أو هواء فقط في محرك الديزل، ولكن صمام العادم تمر عليه غازات العادم ذات درجات الحرارة العالية، وقد يحدث أن ترتفع درجة حرارة صمام العادم من شدة الحرارة إلى درجة الإحمرار، ويبين شكل (2-49) توزيع درجات الحرارة على صمام العادم أثناء إدارة المحرك. ويلاحظ أن ساق الصمام هو أبرد جزء فيه ثم يليه بعد ذلك الجزء من الصمام القريب من وجهه وذلك لأن ساق الصمام ينقل الحرارة إلى دليل الصمام مما يساعد على حفظ ساق الصمام باردا نسبياً، وكذلك ينقل وجه الصمام الحرارة إلى قاعدة الصمام مما يساعد على بقاء وجه الصمام باردا نسبياً، لذا يجب تبريد دليل الصمام وقاعدته ولضمان وجود تبريد جيد لهذه الأجزاء يوجد في أكثر الحالات أنابيب لتوزيع ماء التبريد بداخل جسم الاسطوانة في المحركات ذات الرأس L وتستعمل نافورات في داخل جسم الاسطوانة في المحركات ذات الرأس I وتعمل هذه الأنابيب والنافورات على زيادة كمية مياه التبريد، ومن ثم تبريد الأجزاء ذات درجات الحرارة العالية.



شكل (2-48): الصمام القرصي المخروطي وطريقة تثبيته في رأس الأسطوانات



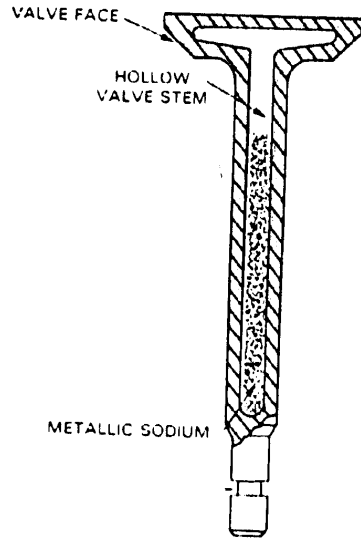
شكل (2-49): توزيع درجات الحرارة على رأس صمام العادم

ونظراً للتسخين غير المنتظم لقرص الصمام وتكون طبقة من الفحم على ساق الصمام أو عدم الاحكام الناتج عن وجود رواسب الاحتراق وتشكل هذه كلها خطراً على عمر الصمام وعلى الأخص صمام العادم. ويمكن الحد من هذا الخطر وإطالة عمر الصمام باستعمال تجهيزه تعمل على تدوير الصمام.

وتستعمل في كثير من المحركات ذات الخدمة الثقيلة صمامات مبردة بالصوديوم وذلك للمساعدة على تبريدها وإطالة عمرها، وفي هذا النوع من الصمامات يكون ساق الصمام مجوفاً ومملوءاً جزئياً بصوديوم معدني Metallic Sodium شكل (2-50)، ومما هو معروف أن الصوديوم ينصهر عند درجة حرارة عالية جداً وعليه فيكون الصوديوم سائلاً عند دوران المحرك، وعندما يتحرك الصمام إلى أعلى أو إلى أسفل ينثر الصوديوم إلى أعلى في الأجزاء الأكثر سخونة من الصمام، فيمتص الحرارة ثم يتساقط ثانية إلى تجويف ساق الصمام الذي يكون بارداً نسبياً، ودور الصوديوم هو تبريد رأس الصمام وبذلك تنخفض درجة حرارة الصمام أثناء دوران المحرك، وعلى ذلك فإنه إذا تساوت الظروف يكون عمر الصمام المبرد بالصوديوم أطول من عمر الصمام المصمت.

ويجب أن يكون وجه الصمام مجلخاً مجلخاً جيداً لإحكام الأغلاق، حيث أنه يجلس على مقعد الصمام في رأس الأسطوانة عند الأغلاق. ويفلق الصمام بقوة الياى التى تجذبه من الساق إلى أعلى كما هو موضح بشكل (2-48) السابق.

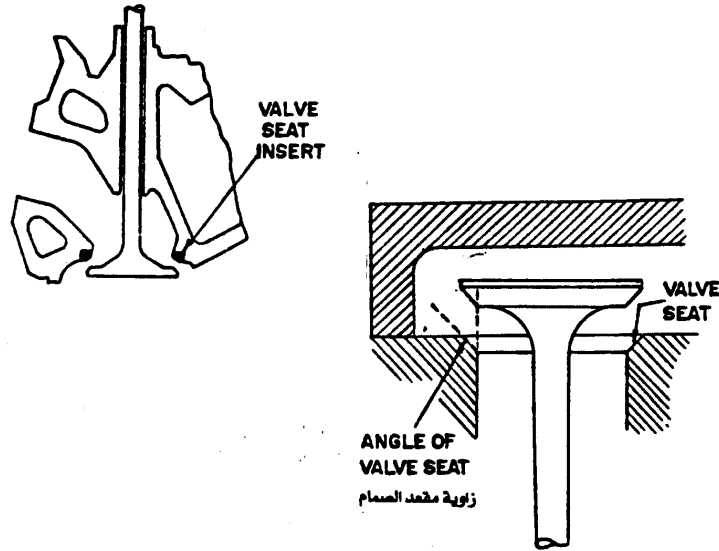
وفي بعض المحركات الحديثة يوجد نظام تعدد الصمامات Multi - Valve system حيث يوجد في المحرك صمامين أو أكثر لدخول الشحنة والهدف من هذا النظام هو ادخال شحنة مندرجة تكون غنية (نسبة البنزين كبيرة) عند أقطاب شمعات الاحتراق (البوجيهات) وفقيرة في الأماكن البعيدة عنها . وبهذا يتحسن بدء اشعال المحرك وتزداد كفاءة الاحتراق، وتنخفض بالتالى المواد الملوثة في العادم



شكل (50-2): صمام العادم مبرد بالصوديوم

مقعد الصمام valve seat

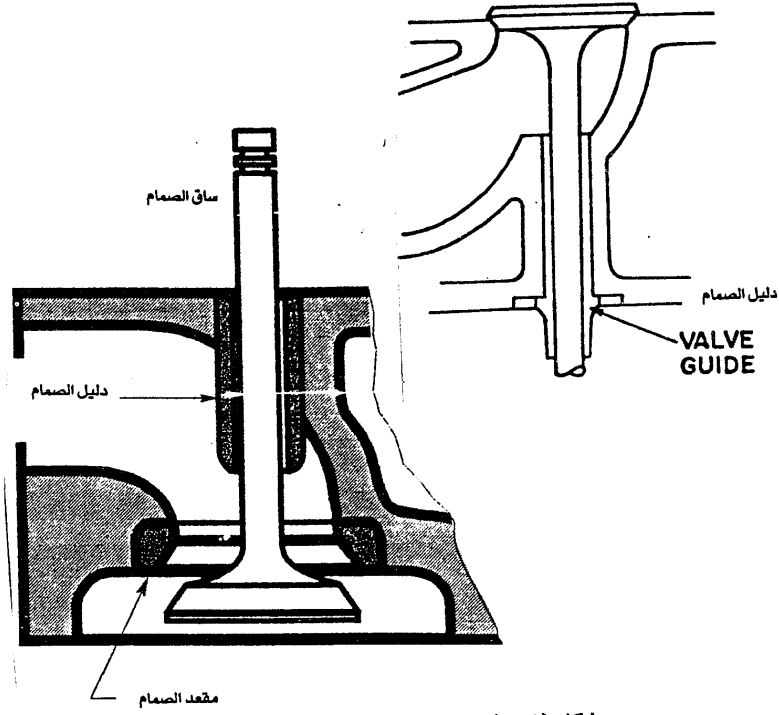
ولضمان الإحكام الجيد ضد تسرب الغازات يجب أن يكون هناك تلامس جيد وكامل (تخديم) بين وجه الصمام أى مساحة الارتكاز عند قرص الصمام وبين مساحة مقعد الصمام الموجود فى غرفة الاحتراق. فإن ذلك يتوقف على وجود مقعد مضبوط ومناسب للصمام فى غرف الاحتراق، وتميل حواف مساحة منع التسرب أو مساحة مقعد الصمام بزاوية 30° - 45° . ويصدم قرص الصمام عند مقعده بمعدل 30 إلى 50 صدمة فى الثانية وبقوة تصل إلى نحو 600 نيوتن، ويتعرض مقعد صمام العادم لغازات العادم ذات درجات الحرارة العالية ولهذا السبب يصنع مقعد صمام العادم فى كثير من المحركات من نوع خاص من الصلب المقاوم للدرجة الحرارة العالية، ويصنع مقعد الصمام على شكل حلقة توضع بالضغط الشديد فى مكانها كما يوضح شكل (51-2) وتحمل هذه الحلقة ظروف العمل أكثر من معدن رأس الاسطوانة، وبالإضافة إلى ذلك يمكن تغيير هذه الحلقة بسهولة عندما يزيد تأكلها بدرجة لا يمكن إصلاحها بواسطة تجليخ مقعد الصمام.



شكل (2-51): مقعد الصمام

دليل الصمام Valve guide

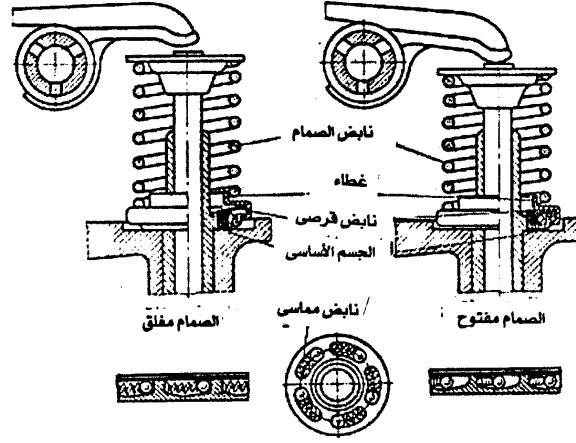
هو الجزء الذى يحيط بساق الصمام ويعمل على حفظه فى وضع محورى مع محور فتحة الصمام، ويصنع الدليل من الزهر الرمادى المصبوب، ويثبت بالضغط فى جسم الاسطوانة أو برأس الاسطوانة، ويمكن تغييره عند تآكله عن الحد المسموح به ويوضح شكل (2-52) دليل الصمام، حيث تنزلق ساق الصمام فى دليله لضمان الأداء السابق للصمام، ويعمل دليل الصمام وخاصة دليل صمام العادم على تبريد الحرارة وتسريبها، وهذا هو السبب فى ضرورة الاهتمام بصفة خاصة بمقدار الخلوص فى ساق الصمام، فإذا كان الخلوص بين الساق والدليل زائداً عن الحد المقرر له، ففى هذه الحالة تقل كمية الحرارة المتبادلة كما يصبح توجيه الصمام غير مضبوط ويصبح منع التسرب فى غرفة الاحتراق غير كاف، ومن ناحية أخرى إذا كان مقدار هذا الخلوص أقل من الحد المقرر له فقد تلتصق ساق الصمام وبلغ الخلوص بين ساق الصمام وبين دليله عادة من 0.04mm إلى 0.09mm.



شكل (52-2): دليل الصمام Valve Guide

- ياي الصمام Valve Spring

تقوم مجموعة توقيت الحركة بفتح الصمامات، بينما يتم قفلها بواسطة اليايات، ووظيفة الياي غلق الصمامات بسرعة والمحافظة عليها في حالة الغلق لحين فتحها مرة ثانية، وياي الصمام عادة حلزوني يركب حول ساق الصمام ويصنع الياي من الصلب الجيد وتتعرض يايات الصمامات لإجهادات كبيرة نتيجة لارتفاع درجات الحرارة، فضلا عن حركتها السريعة والمتواصلة، ومن ثم فإنها قد تصبح ضعيفة او ربما تنكسر بعد فترة طويلة من التشغيل، ويوضح شكل (53-2) ياي الصمام.



شكل (2-53): ياي الصمام Valve Spring

معظم المحركات يستعمل فيها ياي واحد لكل صمام وأحيانا يستعمل يايان أو ثلاثة كل منهم داخل الآخر والغرض من استعمال يايات متعددة هو استعمال أسلاك رفيعة لكل ياي ولضمان توزيع الضغط حول الصمام بالمقارنة عند استعمال ياي واحد.

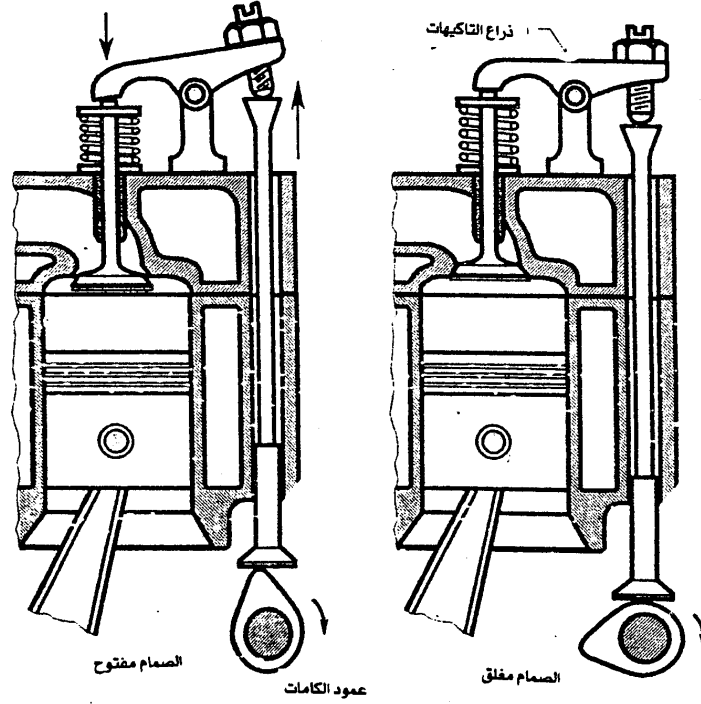
ويجب أن يكون الياي ذو مرونة مناسبة، كما يجب أن يؤثر الياي بضغط متساوي حول محيط الصمام، فالضغط غير المتساوي يؤدي إلى حدوث تآكل في جانب واحد من دليل وقاعدة ورأس الصمام فتصبح غير دائرية ولتلافي ذلك يسمح للصمام بالدوران قليلا في كل مرة يفتح فيها وذلك لتوزيع التآكل وعدم تركيزه في موضع واحد.

آليات تشغيل الصمامات

اثناء دوران الكامنة وعندما يصبح بروزها لأعلى، يدفع ذراع الدفع إلى أعلى وتتحوّل هذه الحركة إلى دوران ذراع التاكّيه حول محوره حركة بسيطة يدفع بموجبها ساق الصمام إلى أسفل ويفتّحه وباستمرار دوران الكامنة يتحرك عمود الدفع إلى أسفل، حيث يتحرر الصمام من القوة المؤثرة عليه من طرف ذراع التاكّيه

ويتم قفله بقوة الياى. تتكرر هذه العملية كل دورة للمحرك (لفتين لعمود الكرنك ولفة واحدة لعمود الكامات) ويوضح شكل (54-2) الوضع عندما يكون الصمام مغلق أو مفتوحاً. ويلاحظ أن جميع أذرع التاكيهات تتحرك حول محور واحد يسمى عمود التاكيهات.

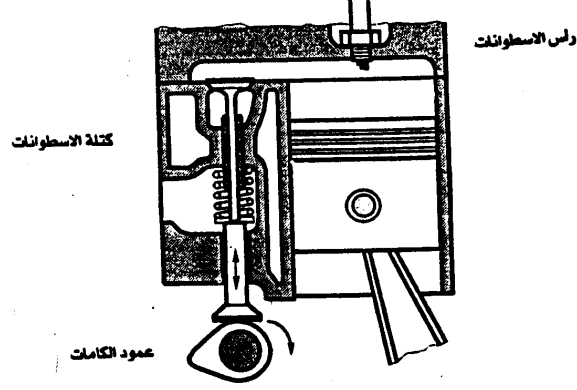
تقوم التاكيهات بفتح صمام السحب لكل اسطوانة قبل وصول المكبس إلى TDC فى شوط العادم واغلاقه فى نهاية شوط السحب وكذلك فتح صمام العادم فى بداية شوط العادم واغلاقه فى نهاية هذا الشوط، وقد يكون الصمامات جانبية أى بجانب الاسطوانات كما هو موضح بشكل (55-2) وهذا النوع غير شائع الاستخدام بسبب التعقيدات الميكانيكية لكتلة الاسطوانات وصعوبة الصيانة والاصلاح.



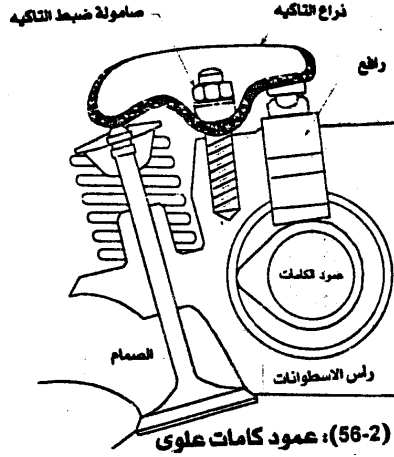
شكل (54-2): آليات التحكم فى الصمامات "التاكيهات"

وحالياً يثبت عمود الكامات في رأس الاسطوانات فيما يسمى المحرك ذو الكامات العلوية (OHCE) Overhead cam Engine كما يوضح شكل (56-2) ويتميز هذا التصميم بالبساطة وسهولة الصيانة وصغر حجم المحرك. ويوضح شكل (57-2) وضع صمامات السحب وصمامات العادم عند اوضاع المكبس المختلفة خلال اشواط المحرك الرباعي.

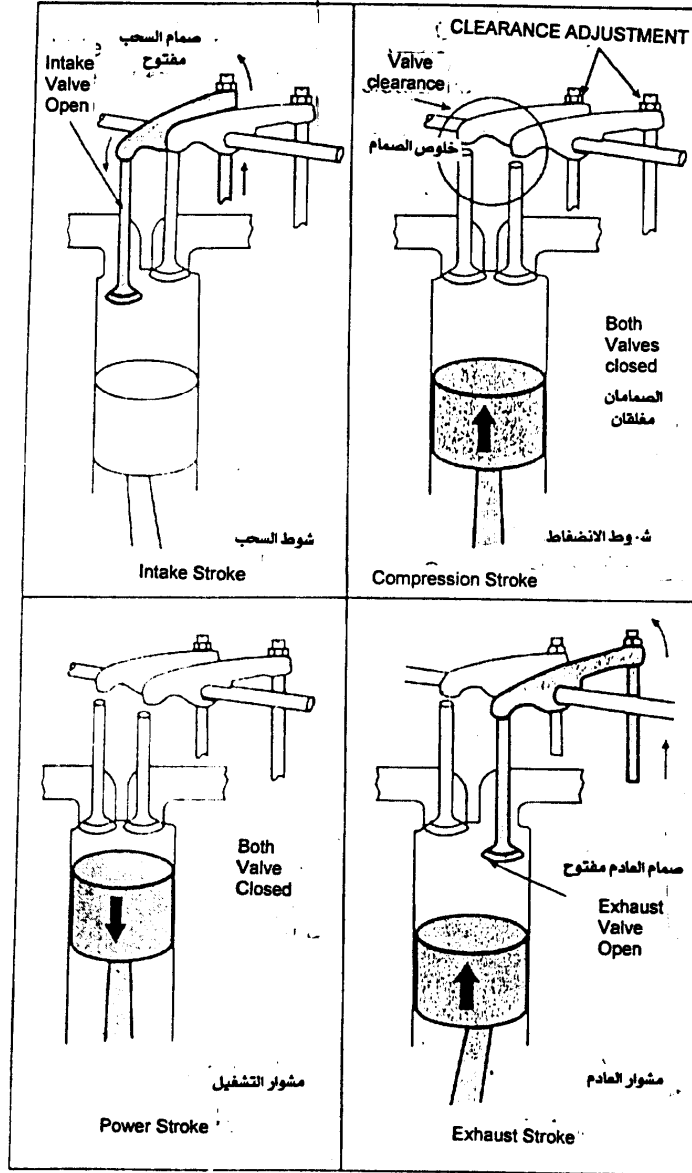
يغلق آليات تشغيل الصمامات (التاكيهات) غطاء في أعلى المحرك ويعرف بغطاء التاكيهات.



شكل (56-2): الصمام الجانبي



شكل (56-2): عمود كامات علوى



شكل (2-57): وضع صمامات السحب وصمامات العادم عند أوضاع المكبس

المختلفة خلال أشواط المحرك الرباعي

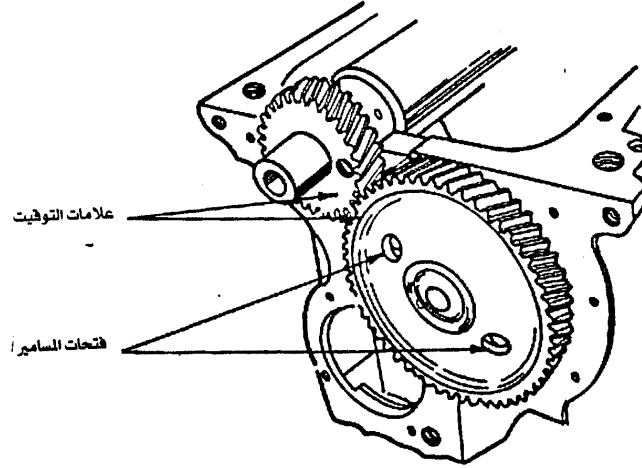
طرق إدارة عمود الكامات

وتعتمد الطريقة على موقع عمود الكامات وهناك عدة طرق لإدارة عمود

الكامات:

١- الإدارة بالتروس: Gears

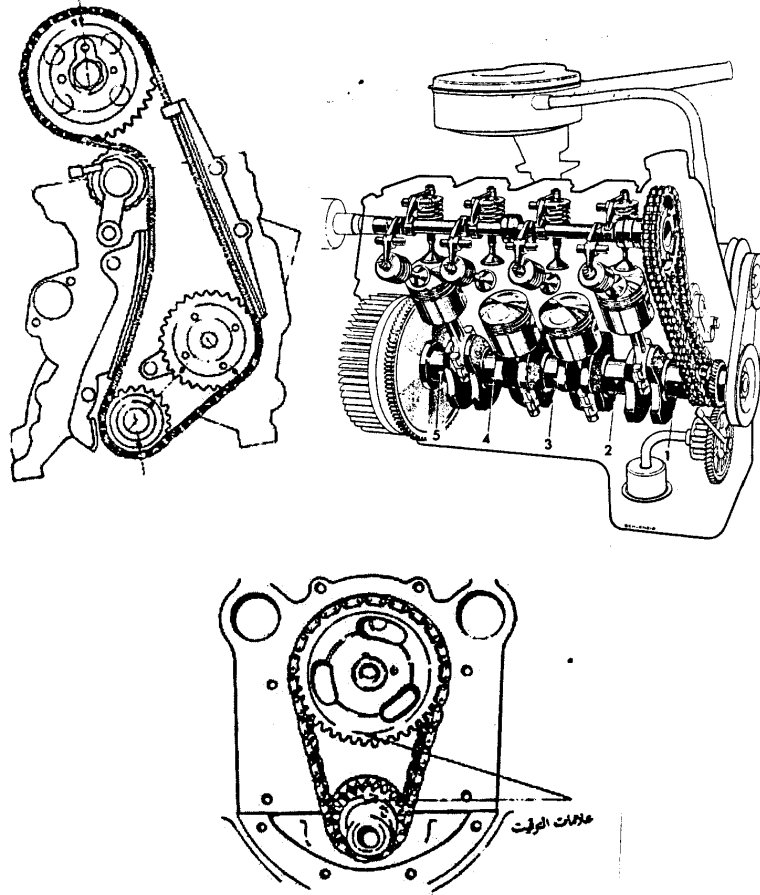
تستخدم التروس في حالة قرب محور عمود الكامات من محور عمود الكرنك وتستخدم التروس ذات الأسنان المائلة حتى تحقق إدارة بهدوء ويوضح علامات على أسنان التروس حتى تركيب ترس عمود الكامات وعمود الكرنك في وضعهما الصحيح بالنسبة لبعضهما البعض كما يوضح شكل (2-58) وفي حالة الصمامات العلوية يستعمل أذرع الدفع الطويلة مما يؤدي إلى زيادة كتلة الأجزاء المتحركة فعند السرعات العالية تزداد قوى القصور الذاتي بحيث لا يمكن غلق الصمامات في التوقيت الصحيح لذلك لا تستعمل هذه الطريقة حالياً إلا في المحركات على شكل حرف V وفي المحركات ذات الاسطوانات المتقابلة حيث يتم تشغيل صمامات صفى الاسطوانات بعمود كامات واحد.



شكل (2-58): إدارة عمود الكامات بالتروس

ب- الإدارة بعجل مسننة وجنزير Timing Chain

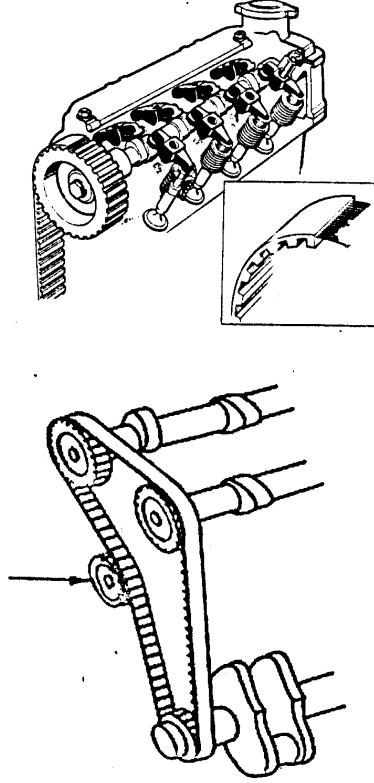
تستخدم هذه الطريقة في حالة ابتعاد محور عمود الكامات عن محور عمود الكرنك ولتصغير كتلة الأجزاء المتحركة قدر الإمكان يوضح عمود الكامات في أعلى موقع بعلمة الكرنك أو فوق رأس الاسطوانات ويتم الإدارة بواسطة سلسلة (جنزير) وعجلات مسننة كما يوضح شكل (59-2). وقد تكون السلاسل أحادية أو مزدوجة وتظل هذه السلاسل مشدودة بواسطة شدات.



شكل (59-2): إدارة عمود الكامات بواسطة جنزير والعجلات المسننة

جـ- الإدارة بالسيور المسننة Toothed drive belt

تستعمل السيور المسننة لإدارة أعمدة الكامات العلوية وهذا النوع من الإدارة غير منتشر ويوضح شكل (2-60) نموذج إدارة عمود الكامات بالسيور المسننة يكون السير من المطاط ومسنن ويتميز بإدارة عمود الكامات العلوى دون ضوضاء ويكون السير من المطاط.



شكل (2-60): إدارة عمود الكامات بالسيور المسننة

المحركات الثنائية

تستخدم محركات الثنائية الأشواط في المحركات الصغيرة ذات الاسطوانة الواحدة أو ذات الاسطوانتين. وفي هذا النوع من المحركات تتم الدورة الحرارية خلال مشوارين اثنين فقط من المكبس ولذا كان تصميم المحرك الثنائي مختلف بعض الشيء عن المحرك الرباعي المشوار. ويوضح شكل (2-61) المحرك الثنائي ويلاحظ أنه لا يوجد صمامات أعلى الاسطوانة ولكن توجد فتحتان على جانبي الاسطوانة أحدهما للسحب والأخرى لطرد العادم، وذلك للإستغناء عن عناصر التحكم المعقدة في المحركات رباعية الأشواط مثل (عمود الكامات - الصمامات - الروافع - التاكياها - وعمود التاكياها).

الخواص التصميمية لمحرك ثنائي الأشواط

يتكون محرك ثنائي الأشواط من الأجزاء الأساسية التالية.

1- علبة المرفق Crank Case

وهي علبة محكمة الإغلاق، يوجد بها فتحة متصلة بمجرى التوصيل وذلك لتوصيل خليط الوقود والهواء (الشحنة) إلى غرفة الاحتراق بالاسطوانة. ويتكون ضغط منخفض في علبة المرفق عند السحب حوالى (50 kPa)، وعند الانضغاط يتكون فيها ضغط زائد حوالى (130 kPa) لتحقيق كسح جيد ولهذا السبب تصنع بحجم صغير بحيث تمنع التسرب.

2- مجرى التوصيل Main Fold

وهو مجرى متصل ما بين علبة المرفق والاسطوانة، وذلك لتوصيل خليط الوقود والهواء (الشحنة) إلى غرفة الاحتراق بالأسطوانة.

3- المكبس Piston

يكون رأس المكبس محدباً تحديداً خفيفاً، وتثبت حلقات المكبس (الشنابر) في مجاريها بواسطة مسامير لمنع دورانها. ويقوم المكبس في المحرك ثنائي الأشواط بالوظائف التالية:

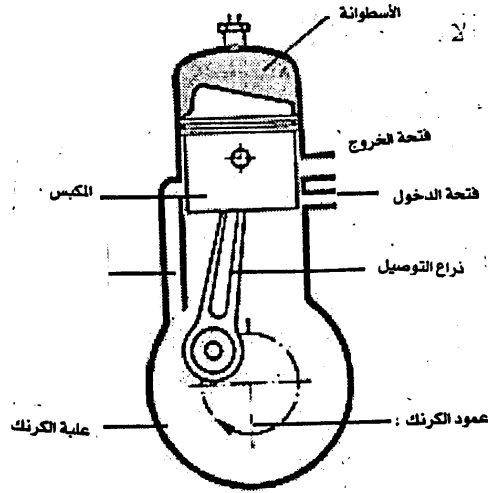
- (أ) سحب وضغط خليط الوقود والهواء (الشحنة) داخل الاسطوانة.
 (ب) التحكم في دخول خليط الوقود والهواء إلى الاسطوانة، وخروج غازات العادم من الاسطوانة.
 (ج) يقوم رأس المكبس ذو البروز بتوجيه مسار الشحنة إلى أعلى أثناء دخولها إلى الاسطوانة وكذلك توجيه مسار العادم إلى فتحة الخروج.

4- الأسطوانة Cylinder:

وهي مجهزة بفتحات في وسطها تقريبا، حيث يتم التحكم في فتح وغلق هذه الفتحات (لدخول الشحنة وخروج غازات العادم) عن طريق حركة المكبس.

5- عمود المرفق (الكرنك) Crank Shaft

يجزا عمود المرفق ليتمكن تحميله على كراسي. وتستعمل أيضا كراسي لتحميل النهاية الكبرى لذراع التوصيل التي لا تكون مجزأة.



شكل (2-61): الأجزاء الأساسية لمحرك ثنائي الأشواط

مميزات المحرك ثنائي الأشواط بالمقارنة بالمحرك رباعى الأشواط.

- 1 - تصميم مبسط، وزن خفيف، ورخيص.
- 2- دوران هادئ لنفس عدد الأسطوانات.
- 3- الأجزاء المتحركة قليلة.
- 4 - تكاليف إصلاح قليلة.
- 5 - قدرة كبيرة لنفس الحجم الشوطى.
- 6 - قدرة أكبر على التسارع

عيوب المحرك ثنائي الأشواط بالمقارنة بالمحرك رباعى الأشواط.

- استهلاك نوعى أكبر للوقود لكل السرعات.
- 2- استهلاك زيت أكبر.
- 3- تكوين رائحة غير مقبولة.
- 4- تحميل حرارى عالى للمحرك.
- 5 - قدرة قليلة على الكبح فى المنحدرات.
- 6- يحتوى العادم على مكونات ضارة كثيرة.

- طرق الكسح (إخراج غازات العادم) بالمحرك ثنائى الشوط

يكون زمن شحن وتفريغ الأسطوانة بالمحرك ثنائى الشوط قصير جداً. لذلك تؤثر طريقة الكسح (إخراج غازات العادم) بدرجة كبيرة على قدرة المحرك وعلى الاستهلاك النوعى للوقود. ولقد تم تطوير عدة طرق للكسح ولم يعد يستعمل منها إلا طريقة الكسح العكسى وهذه الطرق هى:

1- الكسح بالتيار المستعرض؛

وفيهما يشكل رأس المكبس بروز من جانب واحد. وتقع كل من فتحة التوصيل وفتحة خروج العادم فى وضعين متقابلين بالأسطوانة. وعند فتحة التوصيل يقوم بروز رأس المكبس بتوجيه الشحنة إلى أعلى. فتزيج الشحنة غازات

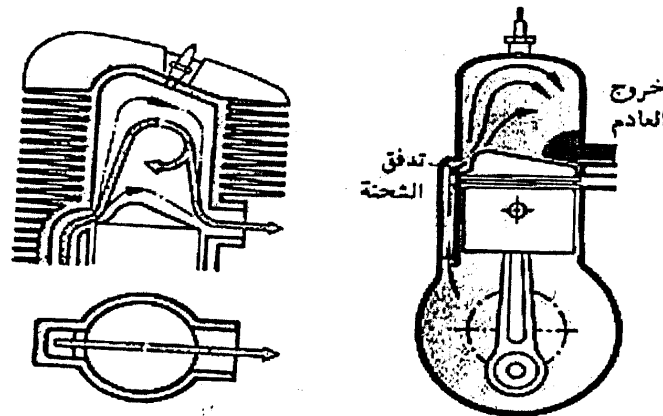
العام المتبقية في اتجاه فتحة خروج العام المفتوحة مسبقاً. كما هو مبين في (شكل 2-62).

2- الكسح العكسي:

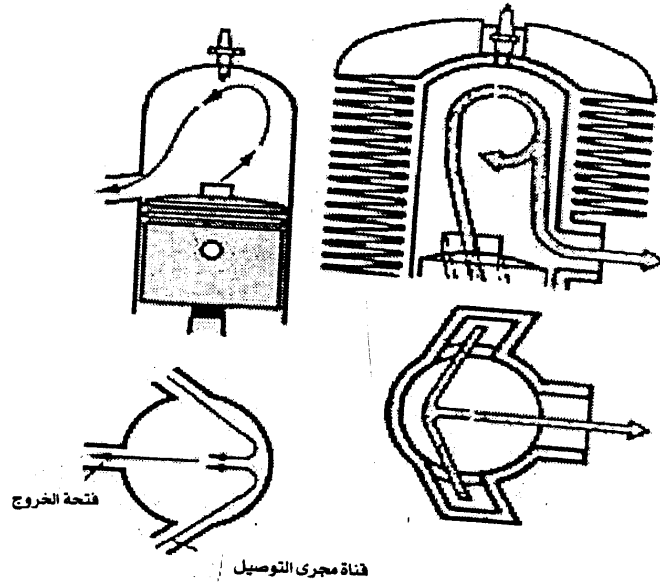
تدخل الشحنة النقية إلى الاسطوانة من خلال فتاتي مجارى التوصيل في وضع مماس لحيط الاسطوانة، لتتصادم مع بعضها في وسط الاسطوانة، ثم يتحد اتجاهها وتتجه إلى رأس الاسطوانة حيث تنحرف نتيجة الشكل الدائري لغرفة الاحتراق لتتجه إلى فتحة العام كما يوضح (شكل 2-63).

3- الكسح ذو التدفق في اتجاه واحد في اسطوانتين متجاورتين:

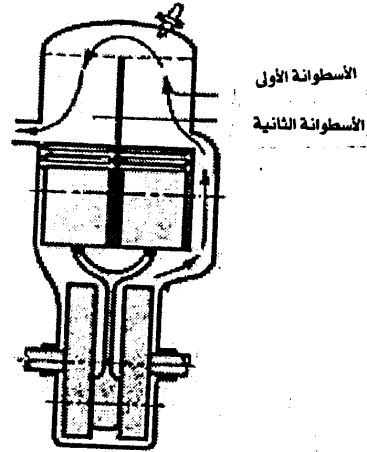
تستعمل في المحركات ذات الاسطوانتين بحيث تكونان متجاورتين أو خلف بعضهما. وتشارك الاسطوانتان في كل من حيز الانضغاط وعلبة المرفق. وتتدفق الشحنة من خلال فتاة مجرى التوصيل إلى الاسطوانة الأولى، ومنها إلى فتحة العام للأسطوانة الثانية عبر غرفة الانضغاط كما في (شكل 2-64).



(شكل 2-62): الكسح بالتيار المستعرض



(شكل 2-63): الكسح العكسي

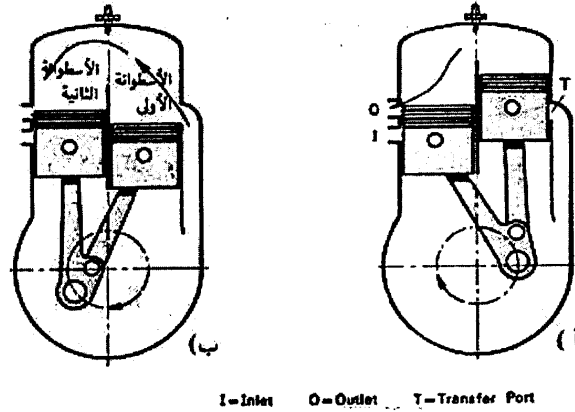


(شكل 2-64): الكسح ذو التفق في اتجاه واحد في اسطوانتين متجاورتين

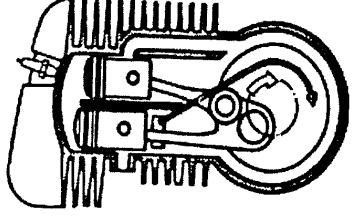
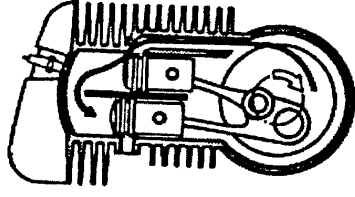
4- الكسح ذو التدفق في اتجاه واحد في اسطوانتين متتابعتين:

يتصل مكبس الاسطوانة الثانية بذراع التوصيل الرئيسي، كما يتصل مكبس الاسطوانة الأولى بذراع توصيل فرعى. ويتساوى ارتفاع مكبسين في كل الاسطوانتين عند اوضاع النقط الميتة.

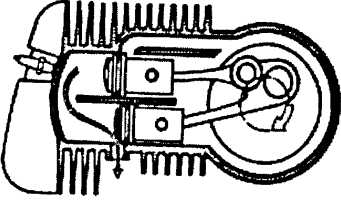
وعند التحرك إلى أسفل (شكل 65-2 A) فإن مكبس الاسطوانة الثانية يسبق مكبس الاسطوانة الأولى وبذلك يفتح فتحة العادم قبل فتح قناة مجرى التوصيل بواسطة مكبس الاسطوانة الأولى. وعند حركة المكبسين إلى أعلى (شكل 65-2 B) نجد أن مكبس الاسطوانة الثانية يسبق مكبس الاسطوانة الأولى ليفلق فتحة العادم أولاً. مع بقاء قناة مجرى التوصيل مفتوحة لفترة الدخول الشحنة قبل أن تغلق بواسطة مكبس الاسطوانة الأولى. (شكل 66-2).



شكل (65-2): الكسح ذو التدفق في اتجاه واحد في اسطوانتين متتابعتين



(شكل 66-2):



الباب الثالث
نظرية عمل
محرك الاحتراق الداخلى

الباب الثالث

نظرية عمل محرك الاحتراق الداخلى

3-1- مقدمة

فى محركات الاحتراق الداخلى يستفاد مباشرة من الطاقة المخزنة فى الوقود لأداء الشغل. وينبغى أن يكون وقود محركات الاحتراق الداخلى سهل الاشتعال اما فوريا او بعد قدر محدود من الارتفاع فى درجة الحرارة. وفى عملية الاحتراق تتكون غازات تتمدد بسرعة فى كل الاتجاهات. ويستفاد من هذه العملية الخاصة إلى أقصى حد فى المحرك لتحويل الطاقة الكيميائية المخزنة فى الوقود إلى طاقة ميكانيكية عن طريق الاحتراق.

كما سبق شرحه تزود كتلة الاسطوانات *Block Cylinders* بعدة تجاويف اسطوانية الشكل تسمى اسطوانات *Cylinders* وتغلق عند قمته برأس الاسطوانات *Cylinder head* الذى يحتوى كذلك على غرف الاحتراق. وتحتوى كل اسطوانة على مكبس يتصل بذراع التوصيل *Connecting rod* عن طريق مسمار خاص يسمى بنز المكبس *Piston pin* ويتصل الطرف السفلى لذراع التوصيل، وهو المعروف باسم النهاية الكبرى لذراع التوصيل، بالعمود المرفقى (عمود الكرنك *Crankshaft*) بطريقة تمكنه من التحرك على بنز المرفق، ويتحرك المكبس إلى أسفل موضع له عندما يتم العمود المرفقى نصف لفة، وبهذه الكيفية ينشأ السحب فوق المكبس. وباستمرار دوران عمود المرفق يتحرك المكبس إلى أعلى ضاغطة الشحنة فترتفع درجة حرارتها وتعرف هذه العملية باسم عملية الانضغاط. ولضمان إتمام عملية الاحتراق ينبغى اشتعال الوقود فى غرفة الاحتراق لتتمدد الغازات الناتجة من احتراقه ضاغطة على المكبس فتدفعه إلى أسفل.

2-3- بعض التعاريف الأساسية Basic Definitions

النقطة الميتة العليا (ن.م.ع) Top Dead Center T.D.C

تعرف أعلى نقطة يصل عندها سطح المكبس خلال تحركه بالنقطة الميتة

العليا (ن.م.ع) Top Dead Center T.D.C.

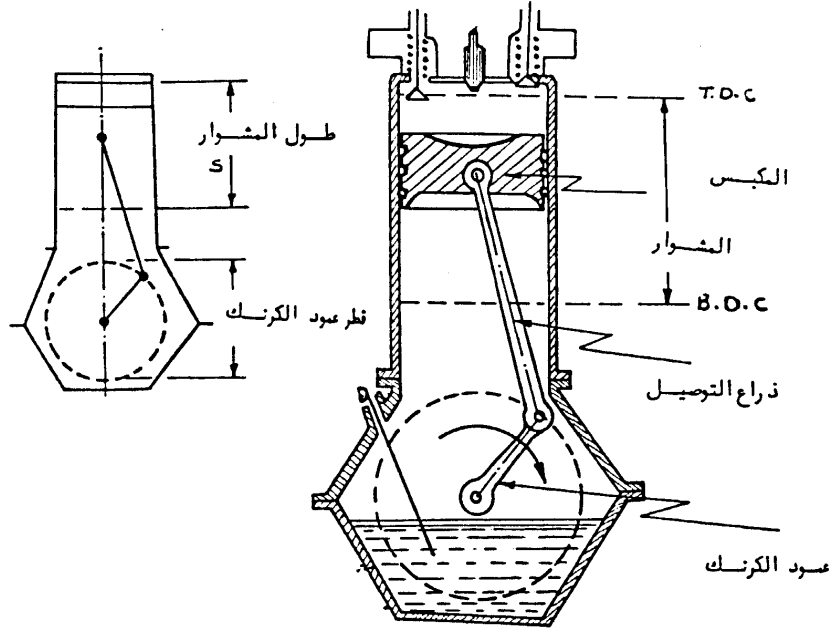
النقطة الميتة السفلى (ن.م.س) Bottom Dead Center B.D.C

تعرف أسفل نقطه يصل إليها سطح المكبس خلال تحركه بالنقطة الميتة

السفلى (ن.م.س) Bottom Dead Center B.D.C

يوضح شكل (1-3) قطاع في اسطوانة محرك يبين عليها أهم أجزائها

وأبعادها.



شكل (1-3): قطاع في اسطوانة محرك مبين عليها أهم أبعادها

- طول مشوار المكبس *Piston Stroke*

يعرف مشوار المكبس *Piston Stroke* على أنه المسافة التي يتحركها المكبس من النقطة الميتة العليا إلى النقطة الميتة السفلى. ونلاحظ أن طول مشوار المكبس يساوي قطر دائرة دوران عمود الكرنك ويحدث دوران لعمود الكرنك يعادل 180° لكل مشوار. وهو يعادل ضعف نصف قطر دوران عمود الكرنك:

$$S = 2R$$

حيث: S : طول مشوار المكبس *Piston Stroke*

R : نصف قطر دوران عمود الكرنك

- أبعاد الاسطوانة *Cylinder Size*

يعبر عنها عادة بـ (Bore X Stroke) وعلى ذلك فعندما يذكر رقمان لأبعاد الاسطوانة، فالرقم الأول هو قطر (Bore) اسطوانة والثاني هو طول المشوار (Stroke). فمثلا اسطوانة محرك أبعادها (100 x 110 mm) يعني أن قطر الاسطوانة 100 mm وطول المشوار 110 mm. وفيما يلي أقطار الأسطوانة للمحركات المختلفة:

محركات الاشتعال بالشرارة

50 ~ 85mm	محرك صغير (الدرجات البخارية)
70 ~ 100 mm	محرك سيارات الركوب
90~130 mm	محرك سيارات النقل
220 ~450 mm	محرك غازي

محركات الاشتعال بالانضغاط (ديزل)

75 ~ 100 mm	محركات سيارات الركوب
100~150 mm	محركات سيارات النقل
150~400 mm	محركات الحمولة
400~ 1000 mm	محركات السفن -محركات بطيئة

- النسبة بين المشوار والقطر:

تحسب النسبة (r) بين طول المشوار (S) إلى قطر الاسطوانة D على النحو التالى:

$$r = \frac{S}{D}$$

وليس هناك علاقة قياسية بين طول المشوار وقطر الاسطوانة ولكن عموماً تتراوح هذه النسبة بين 0.8 إلى 1.4. المحركات التى يكون فيها طول المشوار أكبر من القطر ($r > 1$). يقال عنها أنها محركات طويلة المشوار Long Stroke engine. فى المحركات المتعددة الاسطوانات وذات السرعة العالية High-Speed engines يكون طول المشوار أقل من قطر الاسطوانة ($r < 1$) وذلك للأسباب الآتية:

1- يمكن تخفيض كمية المعدن اللازمة لتصنيع المحرك. وبالتالي تقل النسبة بين وزن المحرك إلى قدرته أو ما يعرف بالوزن النوعى للمحرك (Specific weight)
2- نظراً لأن طول المشوار قصير فإن نصف قطر دوران عمود الكرنك يكون صغير وبالتالي ينخفض عزم القصور الذاتى ويؤدى ذلك إلى تقليل اهتزازات المحرك عند السرعات العالية.

3- تقليل سرعة المكبس المتوسطة ومساحة تلامس الشنابر عند أى سرعة دوران للمحرك. وهذا يعنى فى الحقيقة تقليل تآكل جدار الاسطوانة والشنابر.

وفيما يلى نسبة المشوار إلى قطر الاسطوانة لأنواع مختلفة من المحركات:

محركات الاشتعال بالشرارة

0.9~1.2	محرك صغير (الدرجات البخارية)
0.9~1.1	محرك سيارات الركوب
0.7~1.2	محرك سيارات النقل
1.1~1.4	محرك غازى

محركات الاشتعال بالانضغاط (ديزل)

0.9~1.2	محركات سيارات الركوب
1.1~1.4	محركات سيارات النقل
1.1~1.3	محركات المحمولة
1.2~3.0	محركات السفن - محركات بطينة

وهناك نسبة أخرى (h) تربط بين نصف قطر دوران عمود الكرنك

(R) وطول ذراع التوصيل (ℓ)

$$h = \frac{R}{\ell}$$

وتتراوح قيمه h من 0.25 إلى 0.35 فى المحركات البنزين الصغيرة والمتوسطة

وتبلغ فى محركات الديزل إلى نحو من 0.20 أما فى محركات الديزل بطيئة السرعة

فقد تصل هذه النسبة نحو إلى 0.11.

حجم الخلو "The Clearance Volume" V_c

هو الحجم فوق سطح المكبس (رأس المكبس) عندما يكون المكبس عند

النقطة الميتة العليا، وهذا الحيز يطلق عليه أيضا اسم غرفة الاحتراق

Combustion Chamber. أو يعرف بحيز الانضغاط Compression space volume

إزاحة المكبس "Piston Displacement"

إزاحة المكبس هى الحجم الذى يزيحه المكبس عند حركته من أعلى إلى

أسفل نقطة داخل الاسطوانة أى من النقطة الميتة العليا T.D.C إلى النقطة الميتة

السفلى B.D.C. وتعرف إزاحة المكبس أيضا بحجم المشوار V_s وهو الحجم بين النقطة

الميتة العليا T.D.C والنقطة الميتة السفلى B.D.C.

$$V_s = A_p \cdot S$$

$$V_s = \frac{\pi}{4} D^2 \cdot S$$

حيث :

Piston top Area, cm^2

A_p = مساحة سطح المكبس $سم^2$

Stroke Volume, cm^3

V_s = حجم المشوار $سم^3$

Cylinder diameter, cm

D = قطر الاسطوانة سم

Piston Stroke, cm

S = طول مشوار المكبس سم

سعة المحرك Engine Displacement

تعرف سعة المحرك بأنها حجم الإزاحة الكلى للمحرك. وهو ما يعرف بـ

Cylinders Capacity (CC)

$$V_e = V_s \cdot n$$

حيث:

V_e = حجم إزاحة المحرك (سعة المحرك) سم³ Engine displacement (cm³)

V_s = حجم المشوار (سم³) Stroke volume (cm³)

n = عدد الاسطوانات (-) number of cylinders (-)

ويعبر عن الإزاحة بالسنتيمتر المكعب فى المحركات الصغيرة (أقل من 1000cm³)، أما فى المحركات الكبيرة (أكبر من 1000cm³) فيعبر عنه باللتر Liter (فمثلاً محرك سعته 1400cm³ يطلق عليها 1.4 Liter). ويتوقف حجم المحرك على عدد الاسطوانات ونوع المحرك. وفى كثير من الأحيان ينسب حجم المحرك إلى قدرته. وتعرف النسبة بين قدرة المحرك إلى سعته بالحجم النوعى للمحرك Specific Volume

$$\text{Specific Volume (kW /liter)} = \frac{\text{Rated Power (kW)}}{\text{Engine Volume (liter)}}$$

وفيما يلى الحجم النوعى للمحرك (kW/liter) لأنواع مختلفة من المحركات:

محركات الاشتعال بالشرارة	(kW/liter)
محرك صغير (الدرجات البخارية)	20~60
محرك سيارات الركوب	25~50
محرك سيارات النقل	25~30
محرك غازى	3~7
محركات الاشتعال بالانضغاط (ديزل)	
محركات سيارات الركوب	18~22
محركات سيارات النقل	15~26
محركات المحمولة	5~20
محركات السفن -محركات بطيئة	2~8

- نسبة الانضغاط (الكبس) $C.R$ The Compression Ratio

تعرف نسبة الانضغاط (الكبس) على أنها النسبة بين حجم الاسطوانة عندما يصل المكبس عند النقطة الميتة السفلى إلى حجم الاسطوانة عندما يصل المكبس إلى النقطة الميتة العليا.

$$CR = \frac{V_c + V_s}{V_c} = 1 + \frac{V_s}{V_c} \quad \text{حيث:}$$

Clearance Volume, (cm ³)	V_c = حجم الخلوص (حيز الانضغاط) (سم ³)
Stroke Volume, (cm ³)	V_s = حجم المشوار (سم ³)
Compression ratio (-)	CR = نسبة الانضغاط (-)

ويمكن حساب حجم حيز الانضغاط من العلاقة الآتية:

$$V_c = \frac{V_s}{CR - 1}$$

وهذه النسبة تتراوح في محركات الإشتعال بالشرارة (بشكل عام) من 4:1 إلى 12:1 فإذا انخفضت هذه النسبة عن 4 كان هناك صعوبة في إحداث عملية الاشتعال للوقود لأن درجة حرارة المخلوط تعتمد على نسبة الكبس، وينتج عن ذلك اشتعال غير كامل للوقود. في محركات البنزين تتراوح النسبة بين 8:1 إلى 12:1 أما نسبة الكبس العالية فهي غير مرغوبة إلى حد معين حتى لا يؤدي إلى اشتعال مفاجيء للمخلوط قبل وصول المكبس إلى نهاية المشوار وحدوث ظاهرة التصفيق في المحرك، وبالتالي يحدث فقد في القدرة المتولدة. أما نسبة الكبس في محركات الديزل فتتراوح بين 14:1 إلى 22:1 وتحدث هذه النسبة العالية لأن بسبب زيادة ضغط الهواء يزيد من سهولة وسرعة احتراق الوقود عند حقنه. ولكن في نفس الوقت تحتاج نسبة الكبس العالية إلى قوة تحمل عالية للمواد المصنعة منها أجزاء المحرك مما يزيد ثمن محرك الديزل إذا ما قورن بمحرك بنزين مساوى له في القدرة الناتجة منه.

وفيما يلي نسب الانضغاط لأنواع مختلفة من المحركات:

محركات الاشتعال بالشرارة

4~11	محرك صغير (الدرجات البخارية)
8~10	محرك سيارات الركوب
7~9	محرك سيارات النقل
8~12	محرك غازي

محركات الاشتعال بالانضغاط (ديزل)

17~23	محركات سيارات الركوب
14~22	محركات سيارات النقل
12~18	محركات المحمولة
10~12	محركات السفن - محركات بطينة

3-3- ديناميكا المحرك Dynamics of Engine

تتأثر عملية الاحتراق والقدرة الناتجة بخواص الحركة الترددية للمكبس أو بمعنى آخر أن يمكن تحديد أبعاد الاسطوانة وذراع التوصيل طبقاً لاحتياجات الدورة الحرارية. وسوف نعرض فيما يلي خواص الحركة الترددية للمكبس من حيث الإزاحة والسرعة والعجلة.

- حركة المكبس داخل الاسطوانة Piston Travel

يتحرك المكبس حركة ترددية داخل الاسطوانة. ويمكن إيجاد مسافة إزاحة المكبس كدالة في زاوية الكرنك وذلك باستخدام الرموز الموجودة بشكل (2-3) على النحو التالي:

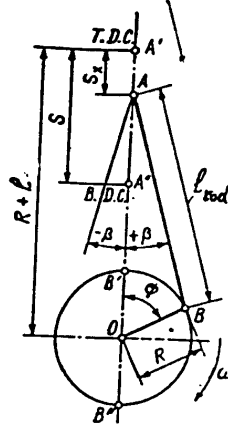
$$S_x = (\ell + R) - (\ell \cos \beta + R \cos \phi)$$

$$S_x = R \left[(1 - \cos \phi) + \frac{1}{h} (1 - \cos \beta) \right]$$

حيث: S_x = مقدار إزاحة المكبس (Piston travel)

R = نصف قطر الكرنك (Crank radius)

h = النسبة بين قطر الكرنك وطول ذراع التوصيل



Diagrams of crank mechanisms

شكل (2-3) أبعاد المحرك

ϕ = زاوية حركة الكرنك وتحسب بين محور الاسطوانة وعمود الكرنك في

إتجاه عقارب الساعة (Angle of crank travel)

β = الزاوية المحصورة بين ذراع التوصيل ومحور الاسطوانة

وحيث أن:

$$\cos \beta = 1 - \frac{1}{2} h^2 \sin^2 \phi - \frac{1}{2 \times 4} h^4 \sin^4 \phi$$

وبالتعويض في معادلة الازاحة عند قيمة $\cos \beta$ من المعادلة السابقة

$$S_x = R \left[(1 - \cos \phi) + \frac{1}{h} \left(1 - 1 + \frac{1}{2} h^2 \sin^2 \phi \right) \right]$$

$$S_x = R \left[(1 - \cos \phi) + \left(\frac{h}{2} \sin^2 \phi \right) \right]$$

$$S_x = R \left[(1 - \cos \phi) + \frac{h}{4} (1 - \cos 2\phi) \right]$$

$$\begin{aligned} \text{at } \phi = 90^\circ \quad S_x &= R(1 + \frac{h}{2}) \\ \phi = 180^\circ \quad S_x &= 2R = S \end{aligned}$$

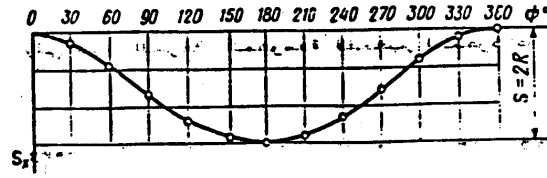
ويبين شكل (3-3) التغير في إزاحة المكبس S_x مع زاوية عمود الكرنك.

ويمكن حساب قيمة مقدار إزاحة المكبس S_x عند أى زاوية من عمود الكرنك أيضاً من المعادلة التالية

$$S_x = R \cos \phi + (\ell^2 - R^2 \sin^2 \phi)^{1/2}$$

ويمكن حساب نسبة حجم الإزاحة عند أى نقطة V_x إلى حجم غرفة الاحتراق V_c بمعرفة نسبة الانضغاط CR وزاوية عمود الكرنك ϕ من المعادلة الآتية:

$$\frac{V_x}{V_c} = 1 + \frac{1}{2}(CR - 1) \left[\frac{1}{h} + 1 - \cos \phi - \left(\frac{1}{h^2} - \sin^2 \phi \right)^{1/2} \right]$$



شكل (3-3): التغير في مسافة إزاحة المحرك مع زاوية عمود الكرنك

2-3-3- السرعة الخطية لحركة المكبس داخل الاسطوانة Piston Velocity

سرعة المكبس v_p يمكن إيجادها بتفاضل حركة المكبس.

$$v_p = \frac{dS_x}{dt} = \frac{dS_x}{d\phi} \cdot \frac{d\phi}{dt}$$

$$v_p = R\omega \left(\sin\phi + \frac{h}{2} \sin 2\phi \right)$$

$$\text{at } \phi = 0^\circ \text{ or } \phi = 180^\circ \rightarrow v_p = 0$$

$$\text{at } \phi = 90^\circ \rightarrow v_p = R\omega$$

$$\text{at } \phi = 270^\circ \rightarrow v_p = -R\omega$$

أقصى سرعة للمكبس The maximum piston velocity

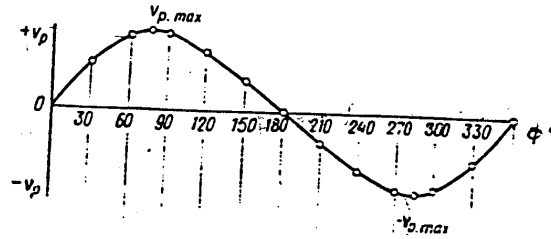
$$v_{p \max} = R\omega \left(1 - \frac{h^2}{2} \right)$$

$$\approx R\omega \sqrt{1+h^2}$$

وتحدث أقصى سرعة للمكبس عند زاوية عمود الكرنك.

$$\phi = 90^\circ - 57.3^\circ h$$

ويوضح شكل (4-3) التغير في سرعة المكبس مع زاوية عمود الكرنك.



شكل (4-3): التغير في سرعة المكبس مع زاوية عمود الكرنك.

- السرعة المتوسطة للمكبس The Mean Piston Speed

يمكن حساب السرعة المتوسطة للمكبس من العلاقة:

$$v_{pm} = \frac{2SN}{60}$$

$$v_{pm} = \frac{SN}{30} = \frac{2\omega R}{\pi}$$

حيث: S = المشوار Stroke

N = سرعة عمود الكرنك The rate of crankshaft rotation

ω = السرعة الزاوية

v_{pm} = السرعة المتوسطة للمكبس The Mean Piston Speed

النسبة بين أقصى سرعة والسرعة المتوسطة:

يمكن حساب النسبة بين أقصى سرعة والسرعة المتوسطة من العلاقة الآتية:

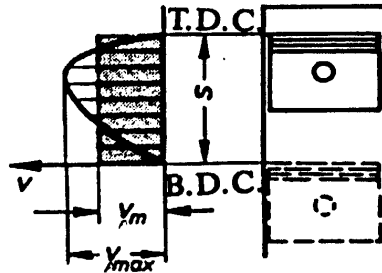
$$\frac{v_{p \max}}{v_{pm}} = \frac{\pi}{2} \sqrt{1+h^2}$$

at $h = 0.24$ to 0.31

$$v_{p \max} \cong 1.62 \text{ to } 1.64 v_{pm}$$

ويوضح شكل (5-3) العلاقة بين مشوار المكبس وكل من أقصى سرعة

للمكبس $v_{p \max}$ والسرعة المتوسطة للمكبس v_{pm} .



شكل (5-3): السرعة المتوسطة v_{pm} وأقصى سرعة للمكبس $v_{p \max}$

وفيما يلي القيم التقريبية للسرعة المتوسطة للمكبس (متر/ثانية m/sec)

لبعض المحركات.

2 - 15	Carburetor engines for cars.	محرك سيارات بنزين
6.5 - 12	diesel engine for cars.	محرك ديزل للسيارات
5.5 - 10.5	Tractor diesel engine.	محرك ديزل الجرار
3 - 6	Marine slow speed diesel engine.	محرك سفن ديزل بطيئة السرعة

وبتغير سرعة المكبس المتوسطة يتأثر فاقد الاحتكاك وفاقد التبريد، فمثلاً عندما تزداد السرعة المتوسطة للمكبس يحدث ما يلي:

- 1- تزداد الإثارة Turbulence وكذلك الضغط داخل اسطوانة المحرك لحدوث الاحتراق بسرعة.
- 2- يزداد الاحتكاك بين المكبس والاسطوانة مما يولد كميات كبيرة من الحرارة لابد من امتصاصها.
- 3- تؤثر حرارة الاحتكاك على زيت التزييت وتقل لزوجته مما يؤثر على كفاءة التزييت.
- 4- يزيد معامل انتقال الحرارة من الغازات الساخنة داخل الاسطوانة إلى الوسيط المبرد مما يزيد من كمية فاقد التبريد.

ويمكن أيضاً حساب النسبة بين سرعة المكبس عند أى نقطة والسرعة المتوسطة للمكبس من العلاقة:

$$\frac{v_x}{v_{pm}} = \frac{\pi}{2} \sin \phi \left[1 + \frac{\cos \phi}{(1/h^2 - \sin^2 \phi)^{1/2}} \right]$$

- عجلة المكبس The Piston Acceleration

ويوضح شكل (6-3) التغير في العجلة مع زاوية عمود الكرنك. ويمكن إيجاد العجلة بتفاضل معادلة سرعة المكبس بالنسبة للزمن يمكن الحصول على عجلة المكبس.

$$a_p = \frac{dv_p}{dt} = \frac{dv_p}{d\phi} \times \frac{d\phi}{dt}$$

$$a_p = R\omega^2 (\cos\phi + h \cos 2\phi)$$

واقصى قيمة لعجلة المكبس The maximum acceleration

$$a_{p \max} = R\omega^2 (1+h)$$

When $h < 0.25$ at $\phi^* = 180$

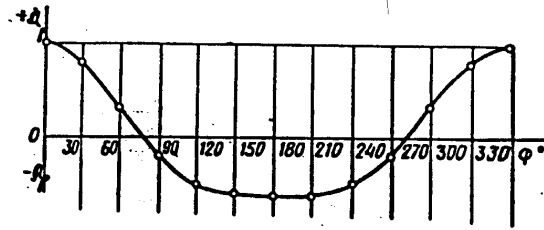
$$a_{p \max} = -R\omega^2 (1-h)$$

$h < 0.25$ at $\phi^* = \arccos(-h/4)$

وتحسب اقل

قيمة لعجلة المكبس من المعادلة الآتية:

$$a_{p \min} = -\omega^2 R [h + 1/(8h)]$$



شكل (6-3): التغير في عجلة المكبس مع زاوية عمود الكرنك

3-4- الدورة الحرارية:

تعرف سلسلة العمليات التي تحدث في اسطوانة المحرك باسم الدورة الحرارية، وهناك محركات تتم فيها الدورة الحرارية خلال أربعة أشواط من المكبس وتسمى محركات رباعية الأشواط، ومحركات تتم فيها الدورة الحرارية خلال شوطين من المكبس وتسمى محركات ثنائية الأشواط. وهناك طريقتان لعملية الاشتعال:

الطريقة الأولى: تستخدم خليط الوقود والهواء حيث يدخل الخليط إلى الاسطوانة نتيجة السحب الذي يحدثه المكبس في أثناء حركته إلى أسفل عن طريق صمام السحب وبمجرد اقتراب المكبس مرة ثانية من النقطة الميتة العليا TDC ينغلق صمام السحب. وبالتالي ينضغط عليه الوقود والهواء في حيز الانضغاط. ويشتعل الخليط بواسطة شرارة كهربائية. فتدفع الغازات المتمددة المكبس مرة أخرى إلى أسفل حتى النقطة الميتة السفلى. وتسمى محركات الاحتراق الداخلي التي تتبنى فكرة عملها على هذا المبدأ باسم محركات البنزين أو محركات الاشتعال بالشرارة وفيها يستخدم البنزين كوقود سريع التطاير، ويعمل أيضا تحت نفس الفكرة - محركات الكيروسين ومحركات الغاز، والمحركات المشتركة (غاز أو بنزين).

الطريقة الثانية: هناك محركات يعتمد عملها على مبدأ آخر، وفيها يسحب الهواء إلى الاسطوانة. ثم يضغط بنسبة انضغاط مرتفعة نتيجة تحرك المكبس إلى أعلى فينتج عن ذلك ارتفاع كبير في درجة الحرارة. ويدفع الوقود عن طريق فوهة الحقن "الرشاش" إلى غرفة الاحتراق، حيث يختلط بالهواء المضغوط الموجود بها، فيشتعل هذا الخليط تلقائيا نتيجة للحرارة العالية الناشئة من الانضغاط. وتمدد الغازات الناتجة من الاحتراق فتدفع أمامها المكبس ليؤدي شغله. وتسمى المحركات التي تبني فكرة عملها على هذا المبدأ باسم محركات الاشتعال بالضغط أو محركات الديزل. ويوجد محركات تعرف باسم المحركات المختلطة (غاز- ديزل) تتبع هذه الفكرة في تشغيلها.

الدورة الحرارية للمحركات رباعية الأشواط Four stroke cycle Engines

1- محركات الاشتعال بالشرارة Spark Ignition Engine

وتسمى محركات البنزين أو محركات أوتو Otto نسبة إلى العالم الألماني أوتو الذى اكتشف هذه الدورة. وتستخدم وقود البنزين فى المحركات. ولتوضيح تلك الدورة مع محرك مكون من اسطوانة واحدة فقط وعليه يمكن إجراء الدورة الحرارية فى هذه الاسطوانة ويوضح شكل (7-3) حركة المكبس أثناء الأشواط الأربعة. كما يوضح شكل (8-3) منحنى التغير فى الضغط والحجم P-V curve داخل الاسطوانة أثناء الأشواط الأربعة.

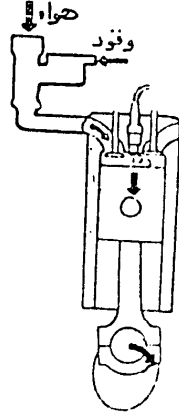
- شوط السحب Suction (Intake) Stroke

وفيه تتم حركة المكبس ابتداء من النقطة الميتة العليا متجها إلى أسفل وفى هذا الوقت يكون صمام السحب (الدخول) مفتوح والذى يندفع من خلاله إلى الاسطوانة مخلوط الهواء والبنزين والذى تم خلطه مسبقا خارج الاسطوانة فى بسرعة حتى يصل المكبس إلى النقطة الميتة السفلى. وقد تفوق قيمة سرعة دخول السحب إلى (100m/sec) ونظريا المفروض أن الضغط داخل الاسطوانة يساوى الضغط الجوى ولكن نتيجة حركة المكبس السريعة إلى أسفل ووجود فتحة صغيرة حول صمام السحب ينتج عنها تفريغ داخل الاسطوانة مما يؤدي إلى انخفاض الضغط أقل قليلا من الضغط الجوى (100 kPa) وكما هو واضح فى شكل (8-3) حيث يمثل الخط 2-1 شوط السحب، حيث تتراوح قيم الضغط أعلى المكبس ما بين 80 kPa إلى 90 kPa .

- شوط الانضغاط Compression Stroke

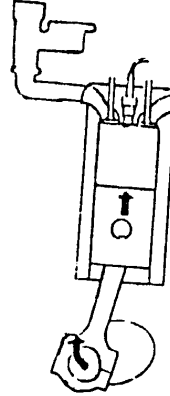
فى هذا الشوط يكون صمام السحب مغلق ويتحرك المكبس من النقطة الميتة السفلى متجها إلى أعلى. ونتيجة حركة المكبس إلى أعلى يقل حجم المخلوط ويزداد الضغط داخل الاسطوانة ويصل مقدار الضغط ما بين 1.2 MPa إلى 1.4 MPa والخط 3-2 فى منحنى الضغط والحجم يمثل شوط الانضغاط. وبالتالي ترتفع درجة حرارته على حسب القانون العام للغازات. وتكون درجة الحرارة فى نهاية هذا الشوط أقل بقليل من درجة الاشتعال الذاتى للمخلوط. ويمكن المساعدة على عملية

الاشتعال تحت حجم ثابت بإعطاء شرارة كهربائية من شمعة الاشتعال، ويتم الاشتعال تحت حجم ثابت الخط 4-3 (شكل 8-3) وينتج عن عملية الاشتعال غازات تحت ضغط عال تحاول أن تضغط على سطح المكبس لتحريكه إلى أسفل.



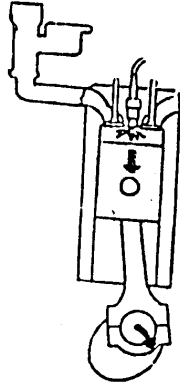
1- شوط (مشوار) السحب

Suction stroke



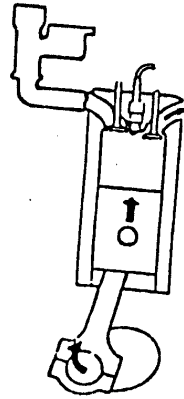
2- شوط (مشوار) الانضغاط

Compression stroke



3- شوط (مشوار) القدرة

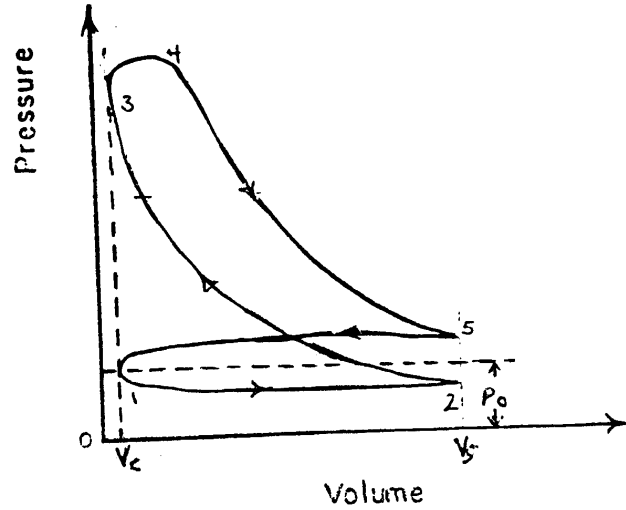
Power stroke



4- شوط (مشوار) العادم

Exhaust stroke

شكل (7-3): الدورة الحرارية لحركات الاشتعال بالشرارة رباعية الأشواط



شكل (3-8): منحنى التغير في الحجم والضغط للدورة الحرارية
لحركات الاشتعال بالشرارة رباعية الأشواط

الفرض من الانضغاط هو:

- 1- تبخير جزيئات الوقود نتيجة لارتفاع درجة الحرارة في الاسطوانة.
- 2- خلط الوقود مع الهواء بشكل أفضل نتيجة للحركة الدوامية للغازات أثناء الانضغاط
- 3- تقارب جزيئات الوقود مع الهواء من بعضها فيتم الاحتراق بسرعة.
- 4- زيادة قدرة المحرك بازدياد ضغط الانضغاط.

- شوط التشغيل (القدرة) Power Stroke

ويسمى أحيانا بشوط التمدد Expansion Stroke أو الشوط الفعال. فنتيجة لضغط الغازات الناتجة عن عملية الاشتعال تتولد قوة كبيرة على سطح المكبس تحاول أن تحركه من النقطة الميتة العليا إلى النقطة الميتة السفلى (الخط 4-5) ويكون في هذا الشوط كل من صمام السحب وصمام العادم مغلقين. وهذا هو الشوط

المفيد في الدورة الحرارية والتي يستفاد به في إدارة عمود الكرنك. والفروض أن يستفاد بجزء من هذه الطاقة في تشغيل الأشواط الأخرى (العام- السحب- الضغط) كما سيتضح فيما بعد.

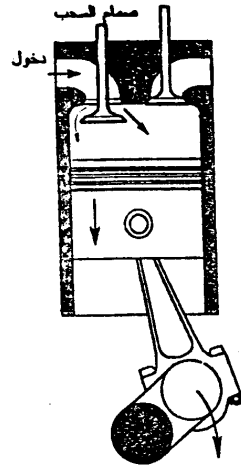
- شوط العام Exhaust Stroke

نتيجة عملية اشتعال الوقود داخل الاسطوانة تتولد عنها غازات يجب التخلص منها أو يمكن الاستفادة من هذه الطاقة الحرارية لتسخين الوقود الذي يدخل إلى الاسطوانة في الدورات التالية دورة حرارية أخرى جديدة. ويتم التخلص من الغازات الناتجة عن عملية الاشتعال عن طريق صمام العام Exhaust Valve فعندما يصل المكبس قرب النقطة الميتة السفلى يتم فتح صمام العام ويتحرك المكبس متجهاً إلى أعلى حتى يصل إلى النقطة الميتة العليا مزيحاً أمامه الغازات المحترقة وعند نهاية المشوار يتم غلق صمام العام لتبدأ دورة حرارية جديدة. ومن الملاحظ أن الضغط على منحني $P-V$ (الخط 5-1) يكون أعلى بقليل من الضغط الجوي نتيجة ضغط الغازات داخل الاسطوانة وأيضاً حركة المكبس السريعة إلى أعلى ووجود فتحة صغيرة حول صمام العام لتسرب الغازات من داخل المكبس مما يؤدي إلى ارتفاع الضغط إلى أعلى من الضغط الجوي. ومن الملاحظ أن عملية اشتعال الوقود تتم عند حجم ثابت. ويمكن أن تتم هذه العملية نتيجة الحركة السريعة للمكبس وأيضاً مقدار التغير في المسافة الرأسية للمكبس تعتبر مسافة صغيرة إذا ما قورنت بالمسافة في وسط المشوار.

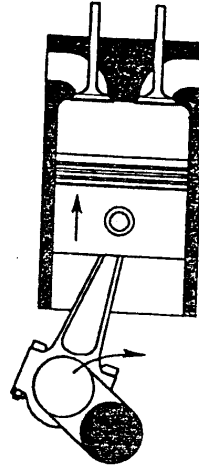
ب- الدورة الحرارية لحركات الاشتعال بالانضغاط (محرك ديزل)

Combustion Ignition Engines C.I. (Diesel Engine)

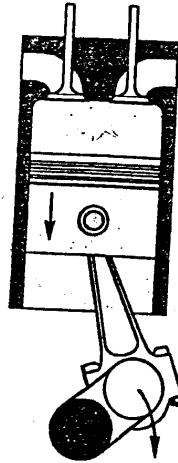
وهذا النوع من المحركات يستخدم وقود الزيت (السولار) كوقود. ونظراً لاختلاف درجة تطاير الوقود المستخدم هنا عن المحركات السابقة فإن بها دورة حرارية مختلفة تماماً عن السابقة و يوضح شكل (3-9) الأشواط الأربعة للدورة الحرارية لمحركات الديزل كما يوضح شكل (3-10) التغيرات في الضغط والحجم داخل الاسطوانة.



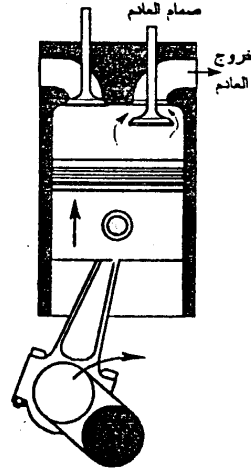
1- شوط (مشوار) السحب
Suction stroke



2- شوط (مشوار) الانضغاط
Compression stroke

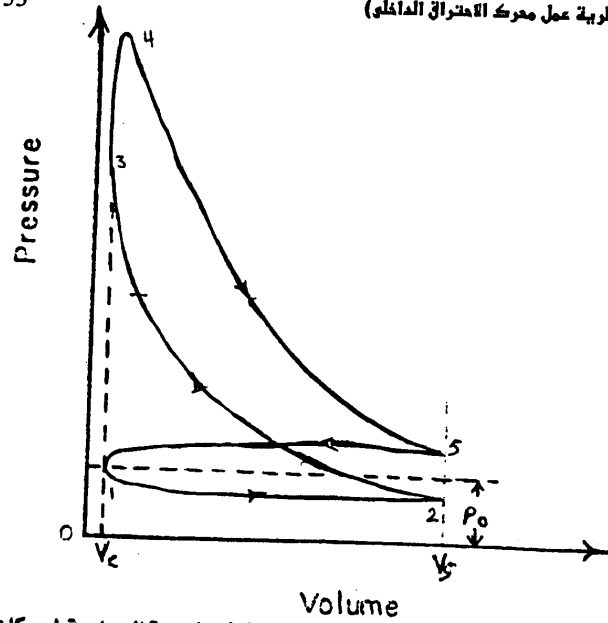


3- شوط (مشوار) القدرة
Power stroke



4- شوط (مشوار) العادم
Exhaust stroke

شكل (9-3): الدورة الحرارية لحركات الاشتعال بالانضغاط رباعية الأشواط



شكل (3-10): منحنى التغير في الحجم والضغط في الدورة الحرارية لحركات الاشتعال بالضغط - رباعية الأشواط

- شوط السحب Suction (Intake) Stroke

وفيه يتحرك المكبس من النقطة الميتة العليا متجهاً إلى أسفل وفي نفس الوقت يكون صمام السحب مفتوح ويدخل عن طريقه هواء فقط حتى يصل المكبس إلى النقطة الميتة السفلى وعندها يفلق صمام السحب. ويلاحظ هنا أن خط السحب يكون أقل من الضغط الجوي لنفس الأسباب التي ذكرت في محركات الاشتعال بالشرارة.

- شوط الضغط Compression Stroke

يتحرك المكبس من النقطة الميتة السفلى متجهاً إلى أعلى وبهذا يقل حجم الهواء ويرتفع ضغطه بحيث يصل ما بين 3 M Pa إلى 4 M Pa . ونتيجة أن نسبة الكبس تكون أعلى في محركات الديزل عن محركات البنزين فتصل درجة الحرارة في نهاية مشوار الضغط إلى 900°C أي نحو ضعف درجة الحرارة في محركات البنزين وبهذا فإن الهواء يصل إلى درجة حرارة تكفي للاشتعال الذاتي لوقود السولار، فعند

نهاية مشوار الضغط تقريبا يبدأ الرشاش فى إعطاء شحنة من الوقود (حقن الوقود) داخل الاسطوانة تحت ضغط عالى على هيئة رزاز صغير *Small Droplets* يختلط بالهواء الساخن والمضغوط تلقائياً وتنتج عملية الإشتعال تحت ضغط ثابت وينتج عنها غازات تحت ضغط عالى.

- شوط التشغيل (القدرة) *Power Stroke*

ويسمى أحياناً شوط التمدد *Expansion stroke* أو الشوط المفيد أو الفعال، وفيه يبدأ المكبس فى حركته من النقطة الميتة العليا متجهاً إلى أسفل نتيجة ضغط الغازات على المكبس حتى يصل تقريبا إلى النقطة الميتة السفلى. ونظراً لأن هذا الشوط هو المفيد فى الدورة الحرارية فيجب توفير جزء من هذه الطاقة الناتجة لاستخدامها للأشواط الأخرى مثل شوط العادم والسحب والضغط.

- شوط العادم *Exhaust Stroke*

نتيجة عملية الإشتعال يتولد غازات محترقة يجب التخلص منها قبل البدء فى دورة حرارية جديدة. فعندما يكون المكبس تقريبا عند النقطة الميتة السفلى يبدأ صمام العادم فى الفتح ونتيجة حركة المكبس إلى أعلى تراح أمامه غازات العادم ونجد أيضاً الضغط فى هذا المشوار أعلى بقليل من الضغط الجوى العادى لنفس الأسباب التى ذكرت فى محركات الإشتعال بالشرارة. ويلاحظ أن عملية الإشتعال تتم عند ثبوت الضغط وهذا يتم داخل الاسطوانة نتيجة الحركة السريعة للمكبس وإيضاً مقدار التغير فى الحجم يعتبر تغيراً بسيطاً نسبياً.

طرق تكوين خليط الوقود والهواء فى محرك الديزل

لوحظ أثناء شرح الدورة الحرارية لمحرك الديزل رباعية الأشواط أن عملية خلط الوقود مع الهواء فى الفترة الزمنية الواقعة بين شوط الانضغاط وشوط القدرة وهو زمن قصير، ولذلك تم تطوير عدة طرق مختلفة للخلط لكى يتحقق خليط جيد وفى نفس الوقت احتراق تدريجى وذلك اعتماداً على تصميم وشكل غرفة الاحتراق *Combustion Chamber* وفيما يلى عرض لهذه الطرق.

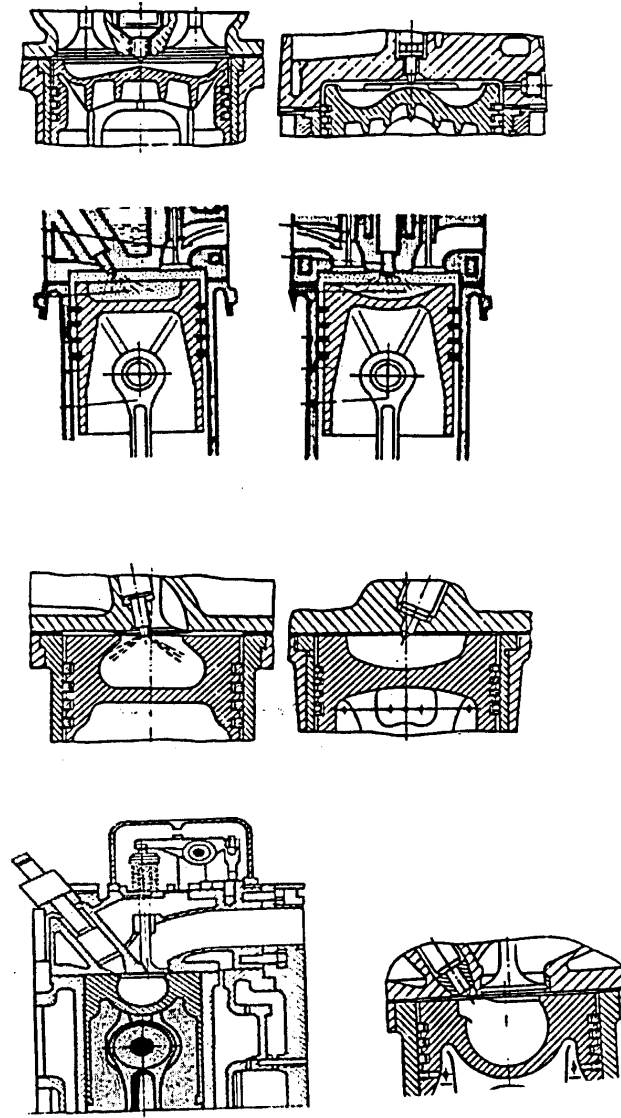
1- الحقن المباشر Direct Injection

يدل هذا المصطلح على أن الوقود يحقن مباشرة في حيز الاحتراق، وفي هذا النوع يكون حيز الاحتراق (غرفة الاحتراق) في تجويف على شكل دائري في سطح المكبس، ويحقن الوقود تحت ضغط عال مباشرة في غرفة الاحتراق، من خلال رشاش متعدد الثقوب حيث ينتج عن ذلك تذريرة الوقود جيد وتوزيع دقيق للوقود ويوضح شكل (3-11) نماذج من غرف الاحتراق المستخدمة للحقن المباشر للوقود. ويؤدي الاختلاف في أشكال التجويف إلى اختلاف درجة الإثارة ودرجة التداخل. ففي النموذج (A) يتطلب الأمر رفع ضغط الحقن ليساعد على زيادة طول نافورة الوقود وبالتالي زيادة درجة الإثارة وتحسين درجة التداخل. وفي النموذج (B) يؤدي التجويف العميق إلى زيادة درجة الإثارة مما يمكن خفض ضغط الحقن اللازم. أما النموذج (C) فيؤدي التجويف الكروي يؤدي إلى تحسين درجة الإثارة عن النماذج السابقة وبالتالي خفض ضغط الحقن. ومن خواص غرف الحقن المباشر.

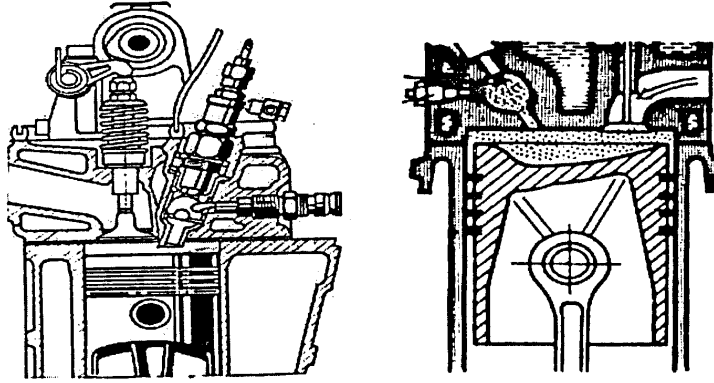
- تحتاج إلى ضغط عال للحقن وبذلك يقوم تصميم الرشاش دقيق وغالي.
- كفاءة حرارية عالية حيث أن كمية الحرارة المنقولة من سطح المكبس أقل نظراً لأن نسبة سطح الغرفة إلى حجمها أقل ما يمكن.
- تتطلب نسبة صحيحة ودقيقة بين الهواء والوقود.
- سهولة بدء إدارة المحرك.

2- غرفة الاحتراق المتقدم Pre-Combustion Chambers

في هذا النوع تكون غرفة الاحتراق المشكلة في رأس الاسطوانات والمتصلة بحيز الانضغاط بواسطة فتحات (3-12) يحقن الوقود في الهواء المضغوط بغرفة الاحتراق المتقدم، حيث يحترق جزئياً بسبب عدم كفاية الأوكسجين ويتسبب ارتفاع الضغط الناشئ من الاحتراق في تدفق الوقود غير المحترق إلى الاسطوانة حيث يختلط فيها جيداً بالهواء المتبقى ويحترق تماماً.



شكل (3-11) الحقن المباشر



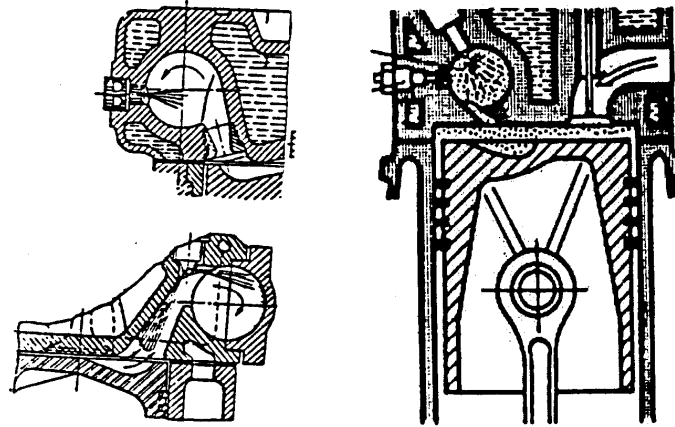
شكل (12-3) غرفة الاحتراق المتقدم

3- غرفة الاحتراق الدوامية: Turbulence Chambers

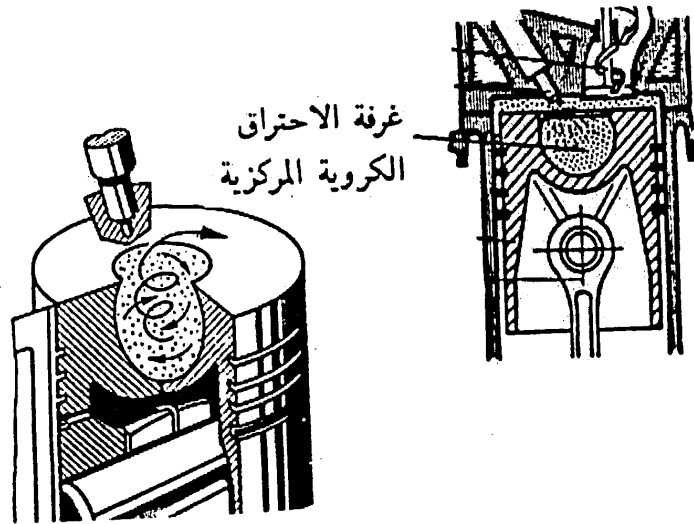
يكون التجويف كروي الشكل والجزء الأكبر من حيز الانضغاط، ويقع في رأس الاسطوانة. ويتصل بالاسطوانة بواسطة قناة كما هو موضح في شكل (13-3)، ويعمل شكل التجويف على تكوين غرفة كروية تعمل على إجبار الهواء على الدوران بها أثناء الانضغاط. وتنشأ عنه دوامة تعمل على تجزئة دقيقة للوقود المحقون وخلطه مع الهواء بشكل جيد.

4- غرفة الاحتراق الكروية المركزية

في هذا النوع تكون غرفة الاحتراق كروية الشكل وتشكل في منتصف سطح المكبس، ويعمل ذلك على إجبار الهواء على الدخول إلى الغرفة في حركة دورانية. وفي هذا النوع يحقن الوقود في الغرفة على جدرانها، حيث يتبخر الوقود ثم يختلط مع الهواء الدائر في الحيز الكروي ويتم احتراق الخليط شكل (14-3).



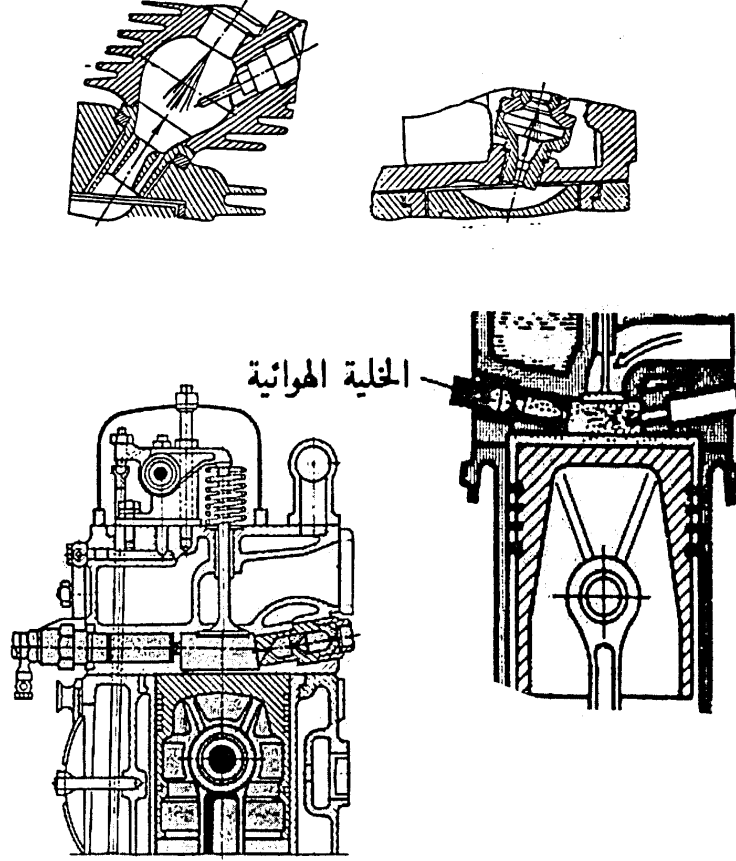
شكل (13-3) غرفة الاحتراق الدوامية Turbulence Chamber



شكل (14-3) غرفة الاحتراق الكروية المركزية

5- غرفة الاحتراق ذات الخلية الهوائية، Air Cell Chamber

يقسم حيز الخلوص إلى غرفة رئيسية وخلية طاقة (خلية هواء). وتقع الغرفة (حيز الانضغاط) الرئيسية أسفل صمام العادم (شكل 3-15)، حيث يصب فيها كل من منفذ الوقود (الرشاش)، وفوهة خلية الطاقة، وتقع هاتان الفتحتان في وضع متقابل. وتعتبر هذه الطريقة من الطرق القديمة وغير المستخدمة في الوقت الحاضر.



شكل (3-15) غرفة الاحتراق ذات الخلية الهوائية Air Cell Chamber

5-3- توقيت فتح وغلق الصمامات Timing Values

تعرف عملية توقيت فتح وغلق الصمامات بأنها عملية تنظيم فتح وغلق الصمامات في أوقات محددة من الدورة الحرارية. ففي الدورة المثالية نلاحظ أن عملية فتح وغلق صمام السحب والعدم تتم عند النقطتين الميتتين ولكن في الدورة الحقيقية فإن عملية الغلق والفتح تتم قبل أو بعد وصول المكبس إلى النقطتين الميتتين.

يتم فتح وغلق الصمامات في المحرك الرباعي طبقاً لنظام معين بحيث تتوالى فيه الدورات الحرارية مبتدئة من فتح صمام السحب حتى طرد غازات العادم عن طريق صمام العادم وتظهر هذه العملية شكل (3-16) في لفتين من عمود الكرنك. وجميع نقاط التوقيت تقدر بالدرجات على الحداقة أو بالم على مشوار المكبس قبل أو بعد النقطة الميتة العليا أو النقطة الميتة السفلى.

فأثناء شوط السحب يكون الضغط داخل الاسطوانة أقل من الضغط الجوي. ويصل المكبس إلى النقطة الميتة السفلى والشحنة لا تزال مندفعة بكمية حركة كبيرة. لذا يفضل أن يترك صمام السحب مفتوحاً لمدة أثناء حركة المكبس إلى أعلى حتى تمتلئ الاسطوانة بأكبر مقدار ممكن من الشحنة ويجب غلق صمام السحب عند نقطة تقاطع منحنى P-V مر خط الضغط الجوي والا فستهرب الشحنة لو تأخر الغلق من هذه النقطة. كذلك يستحسن فتح صمام العادم وصمام السحب معاً لمدة وجيزة يعبر عنها بفترة التداخل Overlap period وذلك كي نسمح لجزء من الشحنة بالهروب عبر صمام العادم مما يبرد غرفة الاحتراق ويكسح غازات العادم المتبقية أمامه فيساعد على تنظيف الغرفة. ويفتح صمام العادم قبل النقطة الميتة السفلى بمدة كافية كي يسمح للضغط بالهبوط إلى مستوى معقول أثناء شوط العادم.

ويلاحظ مما سبق أن فتح وغلق الصمامات في المحرك الرباعي يتم طبقاً لنظام معين ويعرف هذا بتوقيت فتح وغلق الصمامات Timing Valve حيث تتوالى

فيه الدورات الحرارية مبتدئه من فتح صمام السحب حتى طرد غازات العادم عن طريق صمام العادم. وتتم هذه العملية في لفتان من عدد لفات عمود الكرنك ويمكن تلخيصها في الآتي:

- عند النقطة 1 : يفتح صمام السحب So قبل النقطة الميتة العليا T.D.C ويكون هذا في شوط العادم وذلك لضمان أن يكون صمام السحب مفتوح في بداية شوط السحب لأقصى درجة ودخول أكبر كمية بالهواء أو المخلوط الى الاسطوانة.

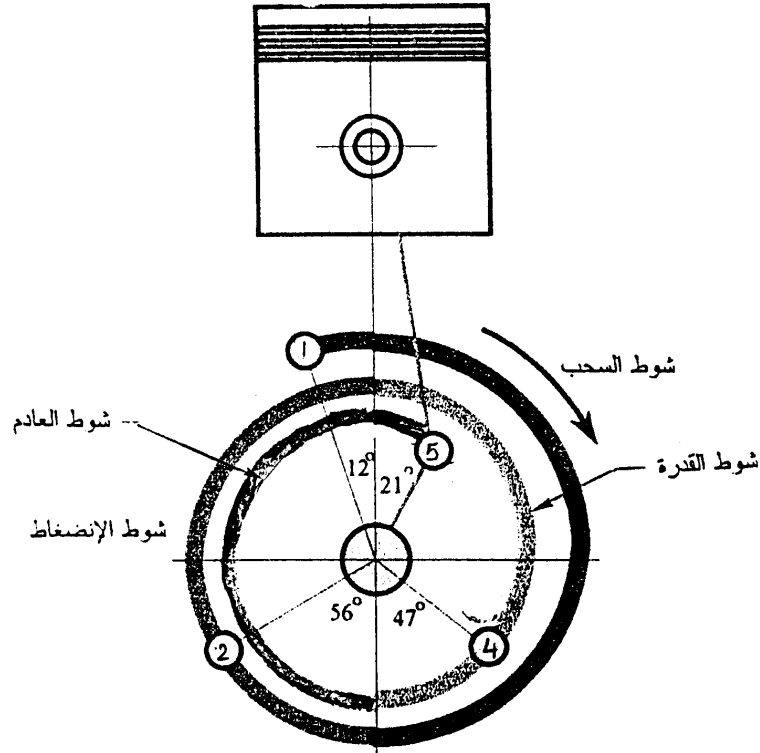
- عند النقطة 2 : يتم غلق صمام السحب عند النقطة الميتة السفلى B.D.C ويكون هذا في شوط الضغط. وذلك لإعطاء فرصة لدخول أكبر كمية من الهواء أو المخلوط الى الاسطوانة عن طريق الطاقة الحرارية المكتسبة لحركة الغاز وذلك لرفع الكفاءة الحجمية للاسطوانة.

- عند النقطة 3 : يتم إعطاء الشرارة الكهربائية في محركات البنزين (اشتعال بالشرارة) أو يتم حقن حقنة السولار في الاسطوانة (في محركات الاشتعال بالضغط) قبل النقطة الميتة العليا TDC وذلك لضمان عملية اشتعال الوقود قبل وصول المكبس في بداية شوط التشغيل للحصول على أكبر قوة متولدة على المكبس لدفعه الى أسفل عندما يصل المكبس في نهاية مشوار الضغط أو في بداية شوط التشغيل.

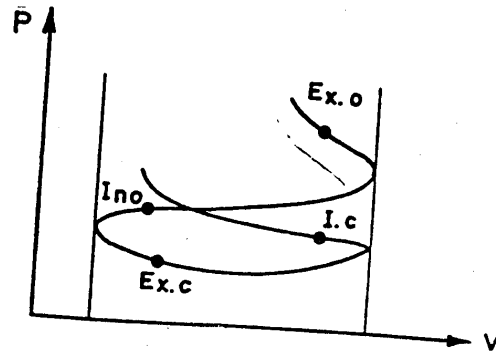
- عند النقطة 4 : يفتح صمام العادم في نهاية شوط التشغيل قبل النقطة الميتة السفلى وهذا للاستفادة من ضغط غازات العادم لتتسرب الى خارج الاسطوانة. ومن الملاحظ أن الضغط عند هذه النقطة هو ضغط ضعيف لأدارة عمود الكرنك ويمكن الاستفادة منه في طرد غازات العادم.

- عند النقطة 5 : يغلق صمام العادم بعد النقطة الميتة العليا في بداية شوط السحب وذلك لضمان خروج كل غازات العادم عن طريق دخول شحنة جديدة من الهواء أو المخلوط من صمام السحب.

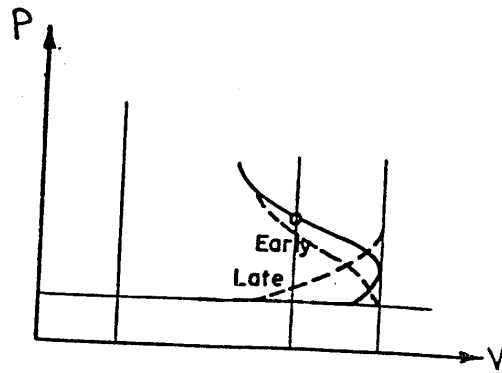
ويبين شكل (17-3) توقيت فتح الصمامات على منحنى P-V. يلاحظ أنه إذا كانت زاوية فتح صمام العادم أكبر من اللازم بمعنى أنه فتح مبكر Early opening نتج عن ذلك فقد الشغل المبذول لأن المساحة الموجبة ستقل في منحنى P - V. وإذا كانت زاوية فتح صمام العادم أصغر من اللازم بمعنى فتح متأخر Late Opening لصمام العادم نتج عن ذلك زيادة المساحة السالبة في منحنى P - V مما يؤدي إلى فقد كبير في الشغل المبذول. ويوضح شكل (18-3) أثر توقيت الصمامات على منحنى P - V. وتوضح الأشكال (19-3، 20-3) نماذج مختلفة لتوقيتات فتح وغلق الصمامات محركات رباعية الأشواط.



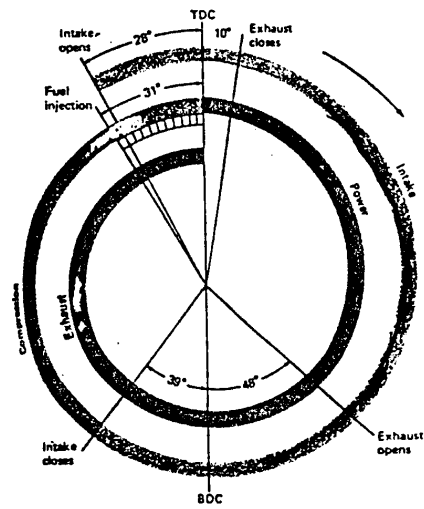
شكل (16-3)، توقيت فتح وغلق الصمامات



شكل (17-3): فتح وغلق الصمامات على منحنى الـ P - V

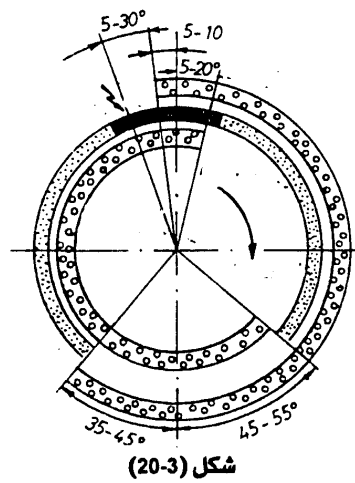


شكل (18-3): اثر الفتح المبكر والمتأخر لصمام العادم على منحنى الـ P - V



Valve and fuel-injection timing for a diesel engine.

شكل (19-3)



شكل (20-3)

6-3- محركات الشحن الزائد "التشجين" *Supercharging*

كلما شحنت اسطوانة المحرك بكميات كبيرة من الهواء والوقود الممكن حرقه كلما زادت قدرة المحرك، ومن اليسر إدخال كمية كبيرة نسبياً من الهواء. وليس إدخال الهواء في الاسطوانة أمراً يسيراً.

فعند هبوط المكبس في شوط السحب يحدث تفريغ جزئي في الاسطوانة، أي ينخفض الضغط داخل الاسطوانة عن الضغط الجوي خارجها، ويعمل الضغط الخارجى (الضغط الجوى) على دفع الهواء في الاسطوانة للملئها. فإذا كان الضغط الخارج أعلى من الضغط الجوى فتملأ الاسطوانة بضغط أعلى. وتكون النتيجة ملئ الاسطوانة بهواء أكثر. وهذا تماماً ما يقصد بعملية الشحن الزائدة *Supercharging* فهي عملية شحن الاسطوانة بكمية زائدة من الهواء لزيادة قدرة المحرك. وتتم عملية الشحن الزائد باستعمال مضخة هواء تعمل على سحب الهواء الجوى المحيط بها وتضغطه إلى ضغط مرتفع يزيد على الضغط الجوى بقليل.

الغرض من الشحن الزائد: الغرض الأول هو الحصول على قدرة أكبر من المحرك لتغذيته بكمية أكبر من الهواء (وكمية أكبر من الوقود كذلك) عما لو شحنت الاسطوانة مباشرة من الهواء الجوى كما هي العادة. أما الغرض الثانى فهو تعويض ما يفقد من القدرة باستعمال المحرك في الأماكن المرتفعة عن سطح البحر. باستعمال الشحن الزائد يمكن رفع الضغط الجوى المنخفض إلى ما يعادل الضغط في مستوى البحر وبناءً على ذلك تزيد قدرة المحرك. ويوجد ثلاثة نظم للشحن الزائد:

أ- ضاغط هواء يدار بواسطة المحرك *An Engine Driven Compressor*

فى هذا النظام شكل (3-21) تصل الحركة إلى ضاغط الهواء عن طريق ترس يأخذ حركته من عمود الكرنك.

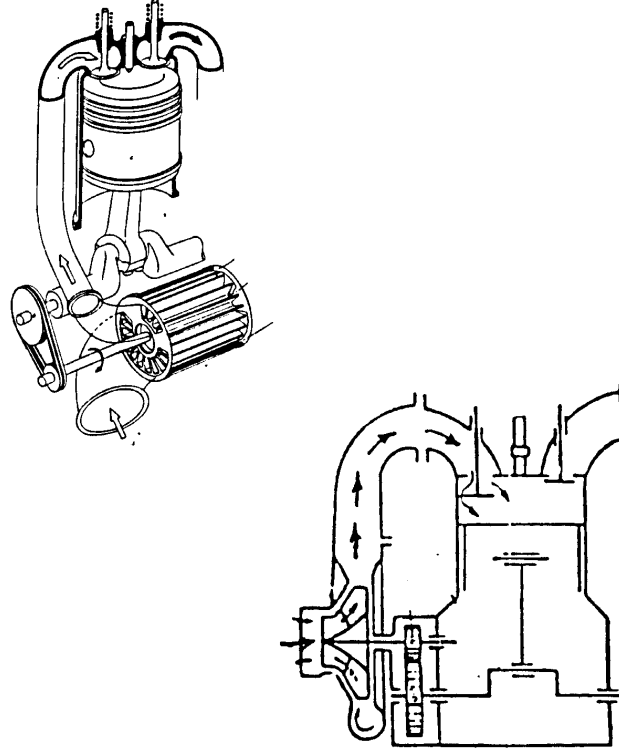
ب- ضاغط يدار بواسطة غازات العادم *A Turbo-compressor*

ويعتمد هذا النظام شكل (3-22) على الاستفادة من الطاقة الخارجة مع غازات العادم حين يوجد ضاغط عادم عند مخرج غازات العادم. وفى مدخل السحب

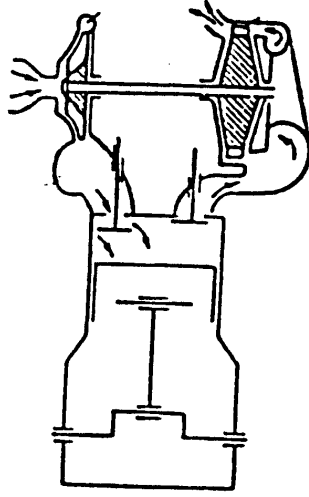
ضاغط السحب يركب على عمود مشترك مع ضاغط العادم. حينما تعمل غازات العادم أثناء خروجها على إدارة الضاغط الموجود عند فتحة خروج غازات العادم التي تعمل بدورها على إدارة ضاغط السحب.

جـ- النظام المركب من النظامين السابقين *A Combination System*

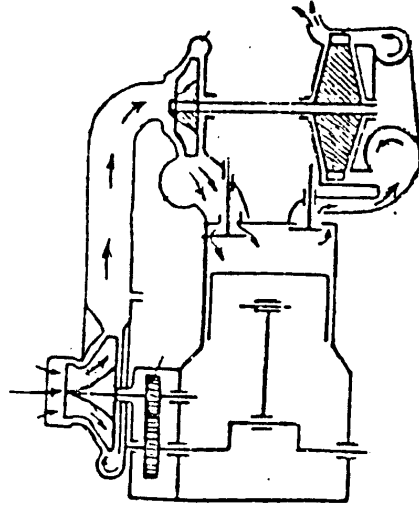
هذا النظام يجمع بين النظامين السابقين شكل (3-23) وترتفع درجة حرارة المحرك نتيجة للشحن الزائدة لذلك تحتاج بعض هذه المحركات إلى نظام تبريد لتقليل الحرارة الناتجة عند تشغيل الشحن الزائد.



شكل (3-21): عملية الشحن الزائد تتم بواسطة عمود الكرنك



شكل (22-3): عملية الشحن الزائد تتم بواسطة غازات العادم



شكل (23-3): عملية الشحن الزائد تتم بواسطة كلا من عمود الكرنك وغازات العادم

7-3. خصائص الدورة الرباعية الأشواط (Four-Stroke Cycle)

(أ) عملية السحب Intake Stroke

كما أوضحنا سابقاً أنه في مشوار السحب تندفع الشحنة (هواء فقط في محركات الديزل وهواء وبنزين في محركات البنزين) ومن الناحية النظرية يكون المفروض أن الضغط داخل الاسطوانة يساوى الضغط الجوى ولكن نتيجة حركة المكبس السريع إلى أسفل ينتج عن ذلك تفريغ داخل الاسطوانة مما يؤدي إلى انخفاض الضغط قليلاً عن الضغط الجوى. على ذلك فيحسب الضغط ودرجة الحرارة في بداية مشوار السحب كقيمة مماثلة للهواء الجوى. وذلك في محركات السحب الطبيعي. (شكل 24-3 A)

ضغط الهواء الجوى $P = 0.1 \text{ MPa}$

درجة حرارة الجو $T = 20^\circ \text{ C } (293^\circ \text{ K})$

عند استخدام الشحن الزائد Supercharging شكل (B 24-3) فلا يستخدم الضغط الجوى ودرجة حرارة الجو. فيكون الضغط هو ضغط المضخة الهوائية P_c وتتؤخذ كنسبة من قيمة الضغط الجوى على النحو التالى:

$$P_c = 1.5 \sim 2.5 P_o$$

ويتوقف ذلك على نوع الشاحن

$P_c = 1.5 P_o$ for low supercharging

$P_c = 1.5$ to $2.2 P_o$ for average supercharging

$P_c = 2.2$ to $2.5 P_o$ for high supercharging

وتكون درجة الحرارة هي درجة حرارة الهواء الخارج من المضخة الهوائية T_c The compressor outlet air temperature وتعتمد درجة حرارة الهواء الخارج من المضخة على ضاغط المضخة ونوعها.

$$T_c = T_o (P_c/P_o)^{(n_c - 1)/n_c}$$

حيث n_c معامل يتراوح بين 1.4 إلى 2 ويعتمد على نوع المضخة الهوائية على

النحو التالى:

$$nc = 1.40 - 1.6$$

للشاحن الترددي piston type supercharge

$$= 1.55 - 1.75$$

الشاحن موجب الإزاحة positive displacement supercharge

$$= 1.40 - 2$$

axial - flow and centrifugal superchargers

الشاحن ذات السريان المحورى والطارى المركزى

- ضغط الغازات المتبقية Residual gases

عند بداية شوط السحب وعندما يكون المكبس عند النقطة الميتة العليا

يكون هناك غازات متبقية يعتمد ضغط هذه الغازات P_r على:

- مقاومة سريان دخول الشحنة.

- مقاومة سريان خروج العادم.

- توقيت فتح وغلق الصمامات.

- سرعة المحرك.

- نسبة الحمل.

- نظام التبريد وكفاءته.

وتعتمد قيمة ضغط الغازات المتبقية P_r على الضغط فى بداية شوط

السحب وتحسب كنسبة من الضغط الجوى ويكون فى المحركات العادية على النحو

التالى:

$$P_r = 1.05 \text{ to } 1.25 P_o$$

ويتأثر ضغط الغازات المتبقية بسرعة المحرك.

$$P_r = 1.035 P_o + (P_{rn} - 1.035 P_o) \left(\frac{N}{N_n} \right)^2$$

Where P_{rn} : the pressure of residual gases in nominal mode of operation

الضغط للغازات المتبقية عند التشغيل العادى "MPa"

N_n : the engine speed under nominal operating conditions, r.p.m

سرعة المحرك عند التشغيل العادى

ضغط الغازات المتبقية للمحركات ذات الشاحن Supercharged engine:

$$Pr = (0.75 \text{ to } 0.98)Pc$$

- درجة حرارة الغازات المتبقية Temperature of Residual Gases

تعتمد درجة الحرارة على نوع المحرك ونسبة الانضغاط والسرعة ونسبة

زيادة الهواء Excess air factor وتقدر الحرارة الغازات المتبقية T_r :

900 - 1000°K carburetor engine محرك البنزين

600 - 900°K diesel engine الديزل

750 - 1000°K gas engines المحرك الغازي

- درجة تسخين الشحنة Fresh Charge Preheating Temperature

خلال دخول الشحنة تتعرض إلى تسخين مبدئي من خلال اجراء المحرك

الساخنة. وقيمة الارتفاع في درجة الحرارة ΔT تعتمد على:

- وضع وتكوين ماسورة الدخول Intake Manifold

- طريقة التبريد.

- استخدام المسخن Special preheater من عدمه.

- سرعة المحرك.

- استخدام Supercharging.

ويؤدي هذا التسخين إلى تبخر الوقود ولكن يقلل من كثافة التسخين

وبالتالي يؤثر على الكفاءة الحجمية Volumetric efficiency.

وفيما يلي قيم درجة حرارة التسخين المبدئي ΔT Preheating temperature

للمحركات المختلفة:

وقيمة التسخين المبدئي.

0 to 20 carburetor engine محرك بنزين

10 to 40 Diesel engine محرك ديزل

- 5 to 10 supercharged engines محركات الشحن الزائد

ويلاحظ أن ΔT محركات الشحن الزائد Supercharged منخفضة والسبب في ذلك يرجع إلى أن الفرق في درجة حرارة التسخين وأجزاء المحرك أقل منها في المحركات الأخرى. وعندما ترفع درجة حرارة التسخين الخارجة من Supercharged تستخدم القيمة السالبة.

- الضغط في نهاية شوط السحب Pressure at the end of suction stroke

يمثل الضغط في نهاية شوط السحب P_a العامل الرئيسي لتحديد مقدار الشغل المبذول في الدورة الحرارية. ويتوقف قيمته على الفاقد في الضغط خلال المقاومات (الفاقد في الصمامات وفي فلتر الهواء وأيضاً في المغذى في محركات البنزين) على النحو التالي:

$$P_a = P_o - \Delta P_a$$

Where P_o = atm pressure الضغط الجوي

ΔP_a = pressure losses due to resistance

الفاقد في الضغط خلال المقاومات

وتتراوح قيمة ΔP_a للمحركات الرباعية الأشواط به

(0.05 to 0.20) P_o Carburetor engine لمحرك البنزين

(0.03 to 0.18) P_o Diesel engine لمحرك الديزل

ومن الأرقام السابقة نلاحظ أن ΔP_a في محركات الديزل أقل منها في محرك البنزين عند نفس السرعة، ويرجع ذلك إلى انخفاض المقاومة الهيدروليكية أثناء السحب لعدم وجود كاربوراتير Carburetor وانخفاض طول ماسورة دخول الشحنة. وتحسب قيمة ΔP_a للمحركات ذات Supercharger من المعادلة الآتية:

$$\Delta P_a = (0.04 - 0.1) P_c$$

- معامل الغازات المتبقية The Coefficient of Residual Gases

معامل الغازات المتبقية γ_r يكون مؤشر إلى خلو الاسطوانة من مخلفات الاحتراق. في المحركات الرباعية المشاوير قيمة γ_r تعتمد على نسبة الانضغاط وسرعة المحرك.

فزيادة نسبة الانضغاط ودرجة حرارة الغازات المتبقية T_r تقل قيمة γ_r بينما بزيادة الضغط P_r والسرعة تزيد قيمة γ_r ، وتتراوح قيمة γ_r على النحو التالي:

0.04 – 0.10	gas and gasoline engine	لمحرك البنزين والمحرك الغازي
0.02 – 0.05	diesel engine	لمحرك الديزل

أما عند استخدام Supercharged فيقل معامل الشحنة عند هذه القيم.

- درجة الحرارة في نهاية شوط السحب Temperature at the end of Induction

تعتمد درجة الحرارة في نهاية شوط السحب بصفة رئيسية على درجة حرارة الوسط - بمعنى آخر عن التبريد. وعلى معامل الغازات الباقية γ_r وعلى قيمة التسخين المبدئي ΔT . درجة الحرارة في نهاية شوط السحب T_a تؤخذ في الاعتبار عند حساب الاتزان الحراري للمحرك، وفي المحركات رباعية الأشواط تكون درجة الحرارة في نهاية شوط السحب على النحو التالي:

320 - 370°K	Carburetor engine	لمحرك بنزين
310 - 350°K	Diesel engine	لمحرك ديزل
320 - 400°K	supercharged engines	لمحرك شحن زائد

(ب) عملية الانضغاط Compression Process

في محركات البنزين تكون درجة حرارة الشحنة أقل من درجة الاشتعال الذاتي للبنزين ويمكن المساعدة على اتمام عملية الاشتعال باعطاء شرارة كهربائية من شمعة الاحتراق. أما في محركات الديزل فتتوقف درجة الحرارة على نسبة الكبس وتكون في نهاية الشوط وقبل حقن الوقود أعلى قيمة لها وتكفي درجة الحرارة هذه للاشتعال الذاتي للوقود الديزل (السولار) والذي يندفع من خلال رشاش إلى غرفة الاحتراق، حيث يختلط بالهواء المضغوط فيشتعل هذا الخليط تلقائياً نتيجة للحرارة العالية. ويلاحظ أن عملية الانضغاط Compression process تنقسم إلى جزئين - الجزء الأول تنتقل فيه الحرارة من جدران الاسطوانة إلى الشحنة وفي نهاية هذا الجزء تكون درجة حرارة الشحنة

مساوية لدرجة حرارة جدران الاسطوانة. حيث يبدأ الجزء الثاني وفيه تنتقل الحرارة من الشحنة إلى جدران الاسطوانة.
الضغط ودرجة الحرارة في نهاية عملية الانضغاط

Pressure and Temp at the End of compression process

يمكن تعيين الضغط ودرجة حرارة الشحنة في نهاية عملية الانضغاط طبقاً للمعادلات الآتية:

$$P_b = P_a CR^n$$

$$T_b = T_a CR^{n-1}$$

وتتراوح قيمة الضغط في نهاية عملية الانضغاط على النحو التالي:

$P_b = 0.9 \text{ to } 2.0 \text{ MPa}$ Carburetor engine في محرك البنزين

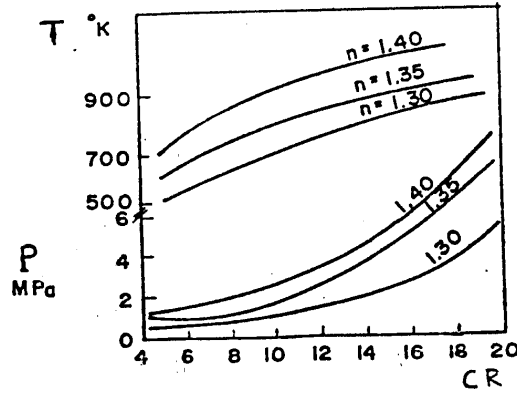
$P_b = 3.5 \text{ to } 5.5 \text{ MPa}$ diesel engine في محرك الديزل

أما درجة الحرارة في نهاية عملية الانضغاط فتكون

$T_b = 600 \text{ to } 800^\circ\text{K}$ Carburetor engine لمحرك البنزين

$T_b = 700 \text{ to } 900^\circ\text{K}$ diesel engine لمحرك الديزل

ويوضح شكل (25-3) التغير في قيم الضغط ودرجة الحرارة في نهاية عملية الانضغاط مع التغير في نسبة الكبس أو الانضغاط.



شكل (25-3): التغير في قيم الضغط ودرجة الحرارة في نهاية عملية الانضغاط

(ج) عملية الاحتراق Combustion Process

عند حقن قطرة الوقود في الهواء الساخن الموجود داخل وعاء معزول تبدأ الحرارة في الانتقال من الهواء الساخن إلى الوقود السائل فتتخفض درجة حرارة الهواء في حين ترتفع درجة حرارة الوقود بسرعة وينخفض الضغط داخل الاسطوانة وفي هذه الأثناء يتبخر الوقود Evaporation وتسمى هذه الفترة بفترة الاشتعال Delay period أو المرحلة الفيزيائية Physical phase

الضغط ودرجة الحرارة في نهاية عملية الاحتراق:**Pressure and Temperature at the End of Combustion**

في المحركات الحديثة وتحت ظروف الحمل الكامل Full load تكون درجات

الحرارة في نهاية الاحتراق على النحو التالي:

2400 to 2900°K	Carburetor engine	محرك بنزين
1800 to 2300°K	Diesel engine	محرك ديزل
2400 to 2500°K	Gas engine	محرك غازي

انخفاض درجة الحرارة في محرك الديزل بالمقارنة بمحركات البنزين والمحرك الغازي وهذا يرجع إلى معامل زيادة الهواء. وانخفاض معامل الاستفادة من الحرارة. وتحت نفس الظروف يكون الضغط في نهاية الاحتراق على النحو التالي:

3.5 to 7.5 MPa	Carburettor engine	محرك بنزين
5.5 to 12.5 MPa	Diesel engine	محرك ديزل
2.5 to 5 MPa	Gas engine	محرك غازي

(د) عملية التمدد Expansion Process

بعد حدوث الاحتراق ينتج عن عملية الاحتراق غازات تحت ضغط عالي تتولد قوة كبيرة على سطح المكبس تؤدي إلى تحركه إلى أسفل حتى يصل المكبس إلى النقطة الميتى السفلى BDC وهذه العملية يطلق عليها شوط التشغيل Power Stroke وهو الشوط الفعال المفيد في الدورة الحرارية. ويعرف أيضاً بشوط القدرة حيث يتم

فيه تحويل الطاقة الحرارية الناتجة من احتراق الوقود إلى طاقة ميكانيكية على عمود الكرنك.

وتعتمد عملية التمدد على التبادل الحرارى Heat exchange بين الغازات وجدران الاسطوانة وتعتمد أيضاً على كمية الحرارة المضافة بعد الاحتراق.
أ- الضغط ودرجة الحرارة فى نهاية عملية التمدد.

قيمة الضغط فى نهاية عملية التمدد تكون على النحو التالى

0.35 to 0.60 MPa Carburetor engine

0.20 to 0.50 MPa Diesel engine

أما درجة الحرارة فى نهاية عملية التمدد فتكون :

1200 to 1700°K محرك البنزين Carburetor engine

1000 to 1200°K محرك الديزل Diesel engine

(هـ) عملية خروج العادم Exhaust Process

فى عملية خروج العادم يتحرك المكبس من النقطة الميتة السفلى BDC صاعداً إلى أعلى حتى يصل إلى النقطة الميتة العليا TDC مزيحاً أمامه الغازات المحترقة، ويكون صمام العادم مفتوح أثناء صعود المكبس. ويكون الضغط أعلى بقليل من الضغط الجوى نتيجة ضغط الغازات داخل الاسطوانة وتكون سرعة خروج العادم 600m/sec إلى 700m/sec. وذلك عندما يكون المكبس بالقرب من النقطة الميتة السفلى BDC حيث يخرج من 60% إلى 70% من غازات العادم. وعندما يتجه المكبس إلى أعلى تكون السرعة 200 m/sec إلى 250 m/sec. وفى نهاية المشوار لا تزيد السرعة عن 60m/sec إلى 100 m/sec وعلى العموم تكون السرعة المتوسطة لخروج غازات العادم تحت ظروف التشغيل العادية من 60 m/sec إلى 150m/sec، وبانتهاء شوط العادم يكون عمود الكرنك قد دار لفتين لاتمام دورة حرارية واحدة.

8-3- الدورات الحرارية للمحركات ثنائية المشوار Two Stroke Petrol Engine

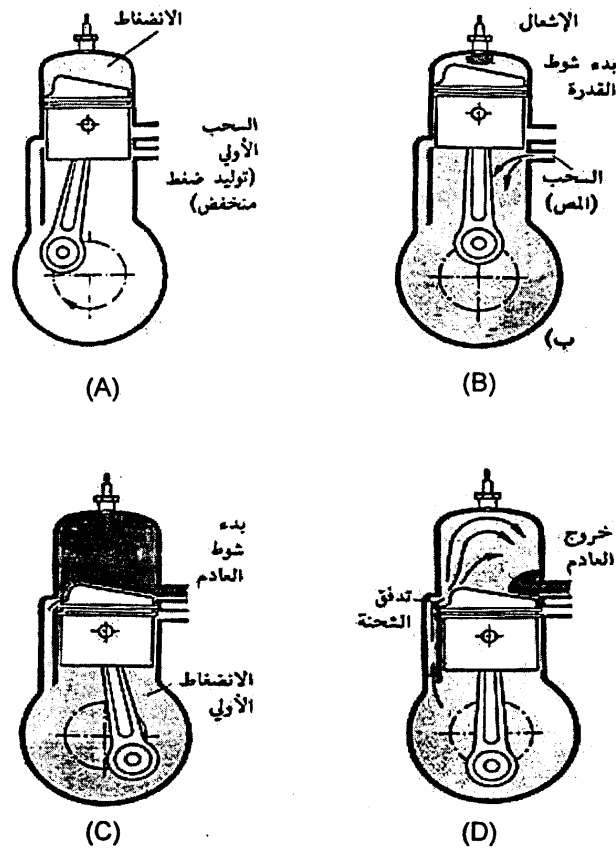
فى هذا النوع من المحركات تتم الدورة الحرارية خلال لفة واحدة لعمود الكرنك بينما يلزم فى المحرك رباعى الأشواط اتمام لفتين لعمود الكرنك. على ذلك فالمحرك يدمج الأشواط الأربعة بالدورة الحرارية فى شوطين (لفة واحدة لعمود الكرنك) لذلك فإن هناك أشواط تحدث أعلى المكبس وأشواط تحدث أسفل المكبس.

1- محركات البنزين (الاشتعال بالشرارة)

يمكن ايجاز طريقة عمل المحرك الثنائى فى شوطين:

الشوط الأول: وفيه يتحرك المكبس من النقطة الميتة السفلى متجهاً إلى أعلى إلى النقطة الميتة العليا (شكل 26-3 A) وإثناء ذلك تتم عمليتى السحب الأولى والضغط. فعندما يكون المكبس عند النقطة الميتة السفلى يتم دخول مخلوط الهواء والوقود من الفتحة الجانبية للسحب إلى داخل علبة الكرنك وتسمى هذه العملية بعملية السحب الأولى (شكل 26-3 B)، وعندما يتحرك المكبس إلى أعلى متجهاً إلى النقطة الميتة العليا فإن المكبس يغطى فتحة السحب أولاً ثم الطرد ثانياً. وبعد ذلك يبدأ شوط الضغط إلى أن يصل المكبس قريباً من النقطة الميتة العليا فيرتفع ضغط المخلوط وترتفع درجة حرارته أيضاً.

الشوط الثانى: تعطى الشرارة الكهربائية من شمعة الاشتعال فيشتعل المخلوط ويتولد عنه غازات تحاول أن تضغط على المكبس لتحركه إلى أسفل وينتج عنه شوط التشغيل. وقبل وصول المكبس إلى لنقطة الميتة السفلى بقليل تفتح فتحة خروج العادم فتتسرب غازات العادم (شكل 26-3 C) وإثناء تحرك المكبس إلى أسفل تغلق فتحة السحب فتتضغط الشحنة داخل علبة الكرنك وتسمى هذه العملية بعملية الانضغاط الأولى (شكل 26-3 D) بعد ذلك يفتح المكبس مجرى التوصيل ثم يبدأ دخول المخلوط من الفتحة السفلى فتدخل الشحنة إلى الاسطوانة طاردة بقايا غازات العادم حيث يحدث عملية السحب الثانية نتيجة زيادة ضغط الشحنة فى علبة الكرنك عن الضغط فى حيز الاسطوانة.



شكل (26-3): الدورة الحرارية لمحرك الاشتعال بالشرارة - ثنائي الأشواط

ويلاحظ أيضا أن فتحة العادم أعلى بقليل من فتحة السحب وذلك لضمان التخلص من العادم عن طريق كبس المخلوط إلى الاسطوانة مما يترتب عليه فقد جزء من المخلوط مع غازات العادم وبالتالي تقل الكفاءة الحرارية لهذا النوع من المحركات بسبب فقد جزء من الوقود عن طريق فتحة العادم. أما من مميزات هذا النوع من المحركات فهي تمتاز بقلّة الأجزاء المتحركة المستخدمة في عملية فتح الصمامات وغلقها مما يجعل سعر هذه المحركات أقل من المحركات رباعية المشوار.

وأيضا نجد أن الدورة الحرارية تتم في لفة واحدة من لفات عمود الكرنك أى أن شوط التشغيل يحدث كل لفة إذا كان المحرك به اسطوانة واحدة. ومما سبق يمكن استخلاص أنه إذا تساوى محركان أحدهما ثنائى والآخر رباعى المشوار فى عدد الاسطوانات وفى الشغل الناتج من كل منهما فإن القدرة المتولدة من المحرك الثنائى تكون ضعف القدرة المتولدة من المحرك الرباعى المشوار.

يوضح شكل (3-27) الدورة الحرارية لمحرك ثنائى الأشواط على منحنى P-V. فعند نقطة (1) تغلق الاسطوانة كلية ويبدأ الانضغاط الخط 1-2، وبعد ذلك تضاف الحرارة الخط 2-3. عند النقطة 4 تفتح بوابة العادم فتخرج منها الغازات ويقل الضغط كلما تحرك المكبس إلى أسفل. عند النقطة 5 تفتح بوابة الشحن. ويلاحظ مما سبق أن الضغط داخل الاسطوانة عند نقطة (5) يجب أن يكون أقل من ضغط الشحن وإلا حدث اندفاع الغازات من فتحة الشحن مما يقلل درجة نقائها بسبب تلوثها. كذلك يجب أن يكون ضغط الغازات داخل الاسطوانة أكبر من الضغط الجوى لضمان خروج غازات العادم وأقل من ضغط الشحنة كي تندفع إلى الاسطوانة.

ب- محركات الديزل (الاشتعال بالضغط)

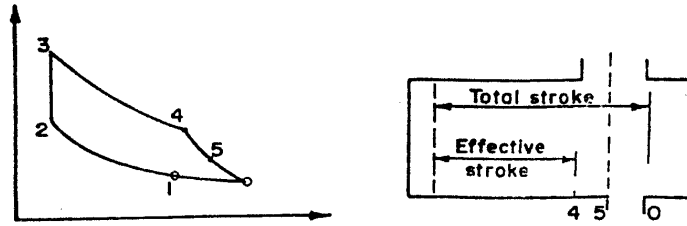
أما الدورة الحرارية ثنائية الأشواط لمحرك الديزل فتتم على النحو التالى: عندما يكون المكبس عند النقطة الميتة السفلى يدخل عن طريق فتحة السحب هواء فقط ويمكن دفعه بالاستعانة بمروحة. ويتحرك المكبس متجها إلى النقطة الميتة العليا ويبدأ شوط الضغط ويزداد ضغط الهواء وأيضا درجة حرارته. وعندما يصل

المكبس قريبا من النقطة الميتة العليا يبدأ الرشاش في دفع الوقود (السولار) داخل الاسطوانة على هيئة رذاذ رفيع ويتم خلطه بالهواء وتتم عملية الاشتعال وينتج عنها غازات تحت ضغط عالي تحاول أن تضغط على المكبس إلى أسفل ويبدأ شوط التشغيل.

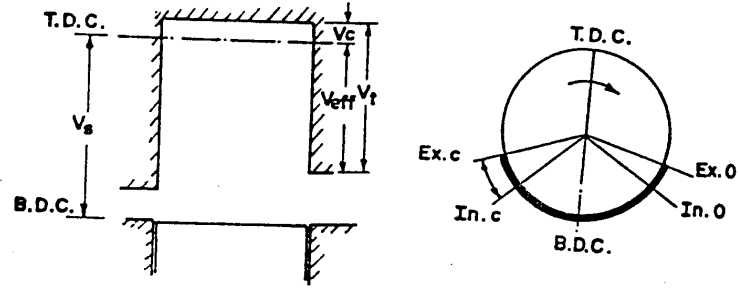
وعندما يصل المكبس قريبا من النقطة الميتة السفلى يبدأ خروج العادم من فتحة جانبية وتتكرر الدورة مرة أخرى. ويلاحظ أنه إذا حدث تسرب عن طريق فتحة العادم فيكون عبارة عن هواء فقط مما لا يؤثر على الكفاءة الحرارية.

توقيت فتح وغلق بوابات المحرك ثنائية الأشواط Port Timing Diagrams

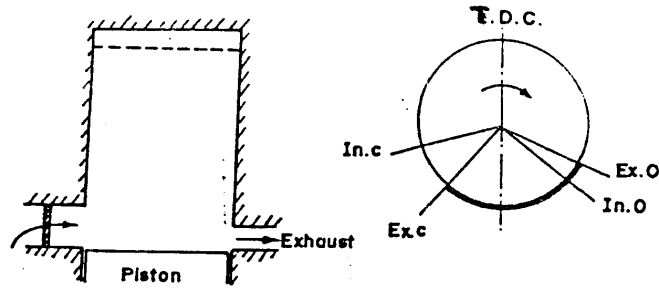
في المحرك الثنائي الأشواط نجد أن هناك بوابة للشحن (المقابلة لجرى التوصيل) وبوابة العادم وتكون متقابلتان، فأنثناء تحرك المكبس إلى أسفل تفتح بوابة العادم أولاً ثم بعد ذلك بوابة الشحن، إلى أن يصل المكبس إلى BDC، حيث يتحرك المكبس بعد ذلك إلى أعلى مغلقاً بوابة الشحن أولاً ثم بوابة العادم، فإذا كان زوايا فتح وغلق البوابات بالنسبة للمحور الرأسي متساوية - لذلك يعرف هذا النوع بالتوقيت المتماثل، كما يوضح شكل (28-3). أما إذا أغلقت بوابة العادم أولاً ثم بعد ذلك بوابة الشحن، تزداد كمية الشحنة الداخلة إلى حيز الاسطوانة مما يجعل درجة امتلائها كبيرة ويسمى هذا بالتوقيت الغير متماثل، كما يوضح شكل (29-3).



شكل (27-3) الدورة الحرارية للمحركات الثنائية



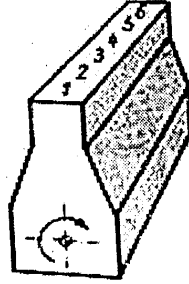
شكل (28-3) التوقيت المتماثل في المحركات الثنائية



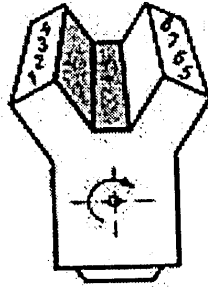
شكل (29-3) التوقيت الغير متماثل في المحركات الثنائية

9-3- ترقيم الاسطوانات

يتم ترقيم الاسطوانات طبقاً للمواصفات القياسية Din 73021 يبدأ بالاسطوانات الواقعة في جهة مأخذ القدرة (الحدافة) ويتم ذلك أيضاً في المحركات ذات الاسطوانات المتقابلة والمحركات التي على شكل حرف V حيث يبدأ أولاً ترقيم الاسطوانات الواقعة على الجانب الأيسر ثم الاسطوانات الواقعة على الجانب الأيمن كما يوضح شكل (30-3).



محرك ذو ست أسطوانات (مستقيم)



أسطوانات على شكل V

شكل (30-3) ترقيم الاسطوانات

10-3- المحركات المتعددة الاسطوانات Multi-Cylinder I.C. Engines

كما أوضحنا سابقاً أن الدورة الحرارية الواحدة تستفاد من الطاقة الناتجة من احتراق الوقود في شوط القدرة والتي تختزن في الحداقة المركبة على عمود الكرنك لتغذية المحرك بالحركة اللازمة أثناء الأشواط الأخرى (عادم- سحب - ضغط) فإذا كانت الدورة الحرارية للمحرك رباعية الأشواط والتي تتم في لفتين لعمود الكرنك، نجد أن المحرك ذا الاسطوانة الواحدة يعطى دفعة واحدة فقط من القدرة أثناء شوط القدرة وذلك في لفتين للعمود ولتهيئة استمرار القدرة بانتظام أكثر وبنعومة في الدوران تستخدم المحركات متعددة الاسطوانات، على أن يراعى عند ترتيب الاشتعال في هذه الاسطوانات على فترات منتظمة ومتساوية بقدر المستطاع، كما يجب مراعاة توقيت الاشتعال في الاسطوانات بحيث لا تتعرض كراسى عمود الكرنك لطرقات متساوية تؤثر فيها وتسبب إجهادات شديدة للعمود نفسه. ولهذا يجب مراعاة انتظام توزيع الأجهادات على عمود المرفق بأكمله. ويمكن حساب الفترة بين شوط القدرة أو الفترة بين الاشتعال من العلاقة التالية:

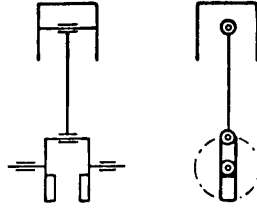
$$Firing Interval = \frac{Crankangle \text{ (degrees/cycle)}}{Number of cylinders}$$

فترة الاشتعال = $\frac{\text{زوايا عمود الكرنك للدورة الحرارية}}{\text{عدد الاسطوانات}}$

ترتيب الاشتعال في المحركات الرباعية الأشواط:

1- المحرك احادى الاسطوانات

المحرك احادى الاسطوانة هو محرك بسيط التصميم ويكون رخيص الثمن نتيجة قلة عدد أجزائه. أما عيوب هذا المحرك فهي قدرته المحدودة ودورانه المهتز (ينجز شوط شغل (قدرة) واحدة خلال دورتين لعمود المرفق. ويبلغ البعد الزاوى للإشعال (الفترة بين شوطى القدرة) 720° وكذلك كبر اثنقال الموازنة وكبر كتلة الحداقة اللازمة لموازنة المحرك. (شكل 3-31).



الأسواط				الاسطوانة	
الانضغاط	السحب	العام	القدرة	أسطوانة واحدة	
720°	540°	360°	180° 0°	زاوية عمود المرفق	

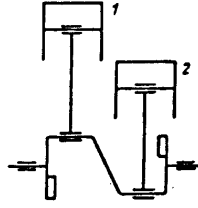
شكل (31-3)

2- محرك مستقيم إسطوانتين

فى هذا المحرك تتم الدورة الحرارية فى لفتين من عمود الكرنك (720) ويحتوى على شوطين قدرة فى تلك الفترة. وللحصول على انتظام فى عمل المحرك يجب أن تنظم هذه الأسواط الفعالة على فترات متساوية وبالتالي تكون الفترة بين شوطى القدرة فى ذلك المحرك 360.

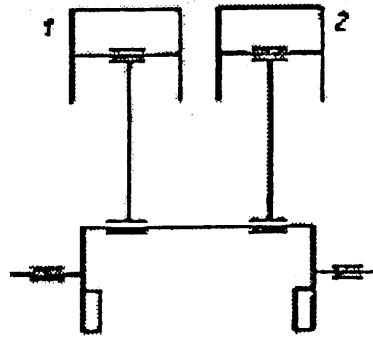
فهناك محرك مستقيم ذو أسطوانتين بعمود مرفق ثنائى الحدافة. يمتاز المحرك بالتوازن الجيد للكتل. إلا أن من عيوبه عدم انتظام الدوران. ويعقب كل شوطى شغل شوطان خاليان (البعد الزاوى) 180° , 540° . (شكل 32-3).

وهناك محرك مستقيم ذو اسطوانتين وعمود مرفق بحدافة واحدة. دوران المحرك منتظم (البعد الزاوى) إلا أن عيبه يكمن فى حاجته إلى كتل موازنة كبيرة (شكل 33-3).



الاسطوانة الأولى	القدرة	العام	السحب	الانضغاط
الاسطوانة الثانية	الانضغاط	القدرة	العام	السحب
زاوية المرفق	0°	180°	360°	540° 720°

شكل (32-3)

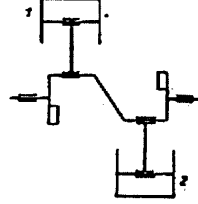


الاسطوانة الأولى	القدرة	العام	السحب	الانضغاط
الاسطوانة الثانية	السحب	الانضغاط	القدرة	العام
زاوية المرفق	0°	180°	360°	540° 720°

شكل (33-3)

المحرك ذو الاسطوانتين المتضادتين

يميز هذا المحرك بانتظام دورانه وجودة توازن كتله. ولذلك تصمم المحركات ثنائية الاسطوانات غالباً كمحركات متضادة الاسطوانات (شكل 34-3).

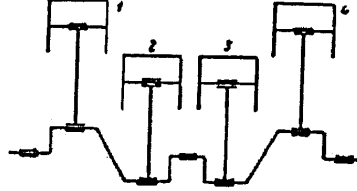


الانضغاط	السحب	العام	القدرة	الاسطوانة الأولى
العام	القدرة	الانضغاط	السحب	الاسطوانة الثانية
720°	540°	360°	180°	0°
زاوية المرفق				

شكل (34-3)

3- محرك مستقيم أربعة اسطوانات

في هذا المحرك تكون الفترة بين القدرة 180° ويجب هنا مراعاة توزيع الحمل على عمود الكرنك ولذلك ترتب ركب عمود المرفق بحيث يكون المكبس رقم 1، 4 إلى أسفل وتكون حركة المكابس 2، 3 إلى أعلى فإذا فرض أن شوط الشغل بدأ في الاسطوانة 1 فسيكون هناك شوط سحب في الاسطوانة 4 أما في الاسطوانة 2 فيتحرك المكبس إلى أعلى في شوط العام أو الضغط وكذلك في الاسطوانة 3 شوط الضغط أو العام. وعلى هذا نجد أن هناك نظامين للإشعال لهذا المحرك أحدهما بترتيب اشتعال 1-3-4-2 (شكل 35-3)، يؤدي هذا الترتيب إلى دوران هادئ للمحرك (البعد الزاوي 180°) كما يؤدي إلى توازن جيد للكتل، وهو لذا أكثر التصميمات شيوعاً. أما الآخر فيكون ترتيب اشتعاله الثاني 1-2-4-3 (شكل 36-3).



الانضغاط	السحب	العام	القدرة	الاسطوانة الأولى
الانضغاط	السحب	العام	القدرة	الاسطوانة الثانية
السحب	العام	القدرة	الانضغاط	الاسطوانة الثالثة
العام	القدرة	الانضغاط	السحب	الاسطوانة الرابعة
720°	540°	360°	180°	0°
زاوية المرفق				

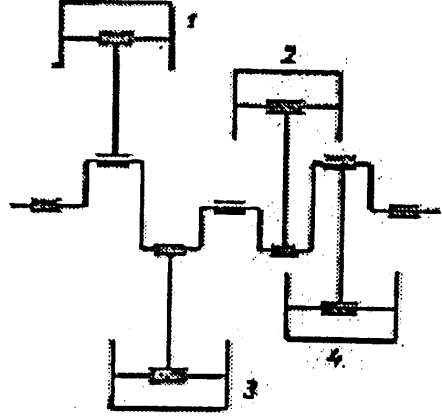
شكل (35-3): ترتيب الاشتعال لمحرك مستقيم أربع أسطوانات 1-3-4-2

الانضغاط	السحب	العام	القدرة	الاسطوانة الأولى
السحب	العام	القدرة	الانضغاط	الاسطوانة الثانية
القدرة	الانضغاط	السحب	العام	الاسطوانة الثالثة
العام	القدرة	الانضغاط	السحب	الاسطوانة الرابعة
720°	540°	360°	180°	0°
زاوية المرفق				

شكل (36-3): ترتيب الاشتعال لمحرك مستقيم أربع أسطوانات 1-2-4-3

4 - محرك متضاد أربعة أسطوانات

المحرك المضاد رباعى الأسطوانات يكون تتابع الإشعال لهذا المحرك (1-4-3-2) كما يوضح شكل (37-3)، يمتاز هذا المحرك بهدوء دورانه (زمن التوقيت الزاوى بين 180°) كما ان توازن الكتل به جيد ويمكن هذا الترتيب من تصميم محرك قصير مناسب للتبريد بالهواء.



الانضغاط	السحب	العام	القدرة	الاسطوانة الأولى
القدرة	الانضغاط	السحب	العام	الاسطوانة الثانية
العام	القدرة	الانضغاط	السحب	الاسطوانة الثالثة
السحب	العام	القدرة	الانضغاط	الأسطوانة الرابعة
720°	540°	360°	180°	0°
زاوية المرفق				

شكل (37-3): ترتيب الاشتعال لمحرك أربع اسطوانات متضادة 1-4-3-2

5- محرك ست اسطوانات:

قد ترتب هذه الاسطوانات في صف واحد وتكون في هذه الحالة تشابه المحركات ذات اربع اسطوانات مكونة شكل حرف V ولكن الأكثر انتشارا حتى الآن هي المحركات ذات الصف الواحد خصوصا التي تزيد سعتها عن 2 لتر، وفي هذه المحركات ترتب محاور المرفق على 120 في أزواج على حدة ويؤدي هذا إلى اتزان جيد لعمود المرفق. ويلاحظ أن الفترة ما بين بداية شوط القدرة في أي اسطوانة والتي يليها في الترتيب حسب نظام الإشعال تساوي 120، ومن هذا نجد أن الأشواط تتداخل فيما بينها بمقدار 60. وهناك أربع احتمالات لنظام الإشعال بالنسبة لهذه المحركات ولكن أكثرها استخداما وشيوعا هي: 1-5-3-6-2-4 كما يوضح شكل (3-38) أو 1-4-2-6-3-5. وعموما تتميز هذه المحركات بهدوء دورانها.

المحرك على شكل حرف V - ثمانى الأسطوانات. تستعمل محركات ذات ثمانى أسطوانات عند الحاجة إلى قدرات كبيرة. وتصبح هذه المحركات طويلة جداً إذا صنعت أسطواناتها في صف واحد. ولذا فهي تصمم على شكل حرف V وتوضع كل أربع أسطوانات في صف. وتبلغ الزاوية بين صفى الأسطوانات من 60° إلى 90° ويكون لهذا المحرك عمود مرفقى واحد، يركب على كل حدافة من حدافاته ذراعاً توصيل. وتكون هذه الحدافات - التى تقع فى مستو واحد - مزاحة عن بعضها بزاوية قدرها 180° وقد بدأ منذ بضع سنوات إنتاج محركات على شكل حرف V ذات أربع وست أسطوانات

11-3 الدورة الحرارية لمحرك وانكل (الدوار) Rotary Engine

كما أوضحنا في الباب الأول أن محرك وانكل (الدوار) يختلف في التصميم عن المحركات الترددية فهو محرك دوار Rotary Engine. يسمى المكبس هنا عضو دوار Rotor حيث أن مقطعه على شكل مثلث مقوس الأضلاع ويتحرك داخل الاسطوانة حركة دورانية من خلال أسنان حول ترس على عمود الكرنك. أي أن المكبس لا يتحرك ترددياً داخل الاسطوانة. إلا أنه يتشابه معها في نظرية العمل.

تعتمد نظرية تشغيل محرك وانكل Wankle engine على تغير الحجم المحصور بين اضلاع العضو الدوار والسطح الداخل للأسطوانة مع الدوران. فهذا الحجم يبدأ في الزيادة أمام فتحة دخول الشحنة فيتم سحبها بفعل قوة السحب، بعد ذلك يتم تناقص الحجم مما يتسبب في ضغط الشحنة إلى أن يصل ضغطها إلى أقصى قيمة أمام شمعات الاحتراق التي تبدأ على الفور في إشعال الشحنة. يلاحظ وجود أجزاء منخفضة في أسطح العضو الدوار تشكل مع سطح الاسطوانة غرف الاحتراق. بعد ذلك يحدث الاحتراق وينتج عن ذلك غازات تتمدد هذه الغازات فتدفع المكبس إلى الدوران وبالتالي دوران عمود الكرنك. باستمرار الدوران تواجه غرفة الاحتراق فتحة العادم فتسمح لغازات العادم بالخروج. مما سبق يتضح أن الدورة الحرارية لمحرك وانكل Wankle engine تتكون من أربع أشواط كما هو موضح في شكل (39-3) على النحو التالي:

- 1- شوط السحب Suction stroke ويتم خلاله سحب الشحنة إلى غرفة الاحتراق.
- 2- شوط الانضغاط Compression stroke حيث يتناقص حجم الشحنة المحبوسة في غرفة الاحتراق ويزداد ضغطها. عندما يصل الضغط إلى أقصى قيمة تنطلق الشرارة من طرف شمعة أو اثنين لتبدأ الشحنة في الاحتراق.
- 3- شوط القدرة Power stroke حيث يندفع المكبس في الدوران وكذلك عمود الكرنك بقوة كبيرة من أثر الضغط الناتج عن احتراق الشحنة. هذا الشوط هو المسئول عن توليد القدرة.

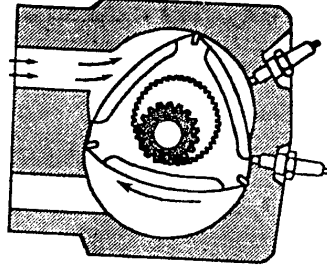
4- شوط العادم Exhaust stroke حيث تبدأ غازات العادم فى الخروج إلى الجو. وتكون الاسطوانة مهيأة لاستقبال الشحنة وبدء دورة جديدة.

باستمرار تكرار هذه الدورة، يستمر دوران عمود الكرنك وتوليد القدرة. تتم الدورة هنا خلال لفة واحدة لعمود الكرنك، بينما تحدث خلال لفتين فى المحركات العادية (الترددية). على ذلك فيتميز محرك وانكل بأن قدرته أعلى من المحركات العادية التى لها نفس الحجم. كما أنه يتميز بانخفاض الضوضاء وعدد الأجزاء المتحركة.

تنتقل الحركة الدورانية من العضو الدوار (المكبس) إلى عمود الكرنك من خلال أسنان داخلية فى العضو الدوار معشقة مع ترس مثبت على عمود الكرنك كما هو موضح فى (3-39). يلاحظ أن سرعة دوران العضو الدوار أكبر بكثير من سرعة عمود الكرنك، أى أن نسبة التعشيق بين الأجزاء الدوارة وعمود الكرنك تؤدي إلى تخفيض السرعة وبالتالي زيادة العزم. وقد كان من أهم المشاكل التى تعرض لها محرك وانكل Wankle engine فى البداية هى تآكل أطراف العضو الدوار بسبب الاحتكاك مع جدران الاسطوانة الداخلية، وقد تم حل هذه المشكلة بوضع قطع منزلفة على رؤوس العضو الدوار، وتم وضع يايات خلفها تستوعب أى تآكل بها بسبب الاحتكاك. تآكل هذه الأطراف يؤدي إلى تسرب الغازات بين الفراغات الموجودة بين أسطح العضو الدوار وجدران الاسطوانة مما يؤثر سلباً على كفاءة التشغيل. وقد تم اختيار سبائك عالية الجودة لهذه القطع والمكبس والاسطوانات.

مازال استخدام محرك وانكل Wankle engine قليلة على مستوى العالم بسبب بعض المشاكل الاقتصادية والتسويقية. ولكن يتوقع فى الأعوام القادمة أن تشهد زيادة فى انتشار هذا المحرك على المستوى التجارى.

دخول الشحنة

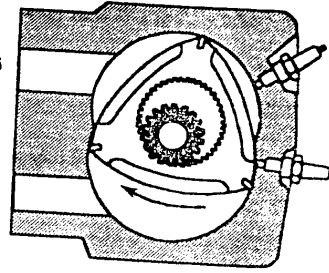


1- شوط (مشوار) السحب

Suction stroke

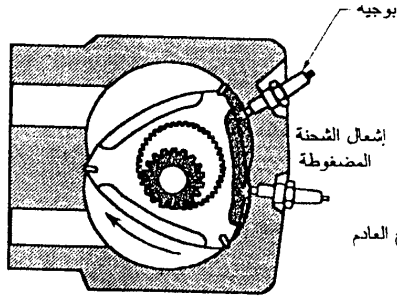
فتحة السحب

فتحة العادم



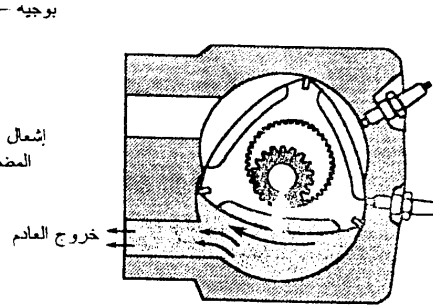
2- شوط (مشوار) الانضغاط

Compression stroke



3- شوط (مشوار) القدرة

Power stroke



4- شوط (مشوار) العادم

Exhaust stroke

شكل (39-3) الدورة الحرارية لمحرك وانكل (المحرك الدوار)

12-3 طرق بدء إدارة المحرك Engine Starting Method

عند بدء إدارة المحرك - يلزم إحداث شوط سحب ثم ضغط في الاسطوانات حتى يتم حدوث شوط التشغيل وبعدها يدور المحرك من تلقاء نفسه. لذلك تحتاج المحركات لوسيلة لبدء حركتها عند أول تشغيلها حتى تبدأ الدورات الحرارية في إعطاء طاقة للمحرك ثم بعد ذلك تفصل الوسيلة من المحرك ذاتياً. وتختلف الطرق المتبعة في بدء الحركة حسب نوع وقدرة المحرك. وتقابل محركات الاشتعال بالضغط (الديزل) بعض الصعوبات عند تقويم أو بدء إدارتها، في حين لا توجد هذه الصعوبات عند بدء إدارة محركات الاشتعال بالشرارة (البنزين) ويرجع ذلك للأسباب الآتية:

- أ- نسبة الكبس في محركات الديزل أعلى من نسبة الكبس في محركات البنزين وبالتالي الضغط داخل الاسطوانات في محركات الديزل سوف يكون أعلى.
- ب- نوع الوقود المستخدم في محركات الديزل (السولار) يحتاج إلى درجة حرارة عالية للاشتعال أعلى من وقود محركات البنزين (البنزين).
- ج- شمعة الاحتراق في محركات البنزين تساعد على عملية اشتعال الشحنة في حين بمحركات الديزل فيتم الاشتعال ذاتياً.

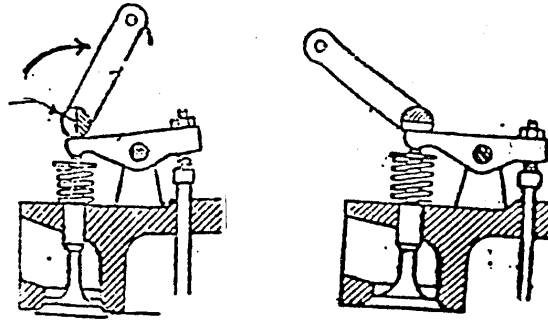
وفيما يلي سوف نذكر الطرق المستخدمة في بدء حركة المحركات:-

أ- طريقة كامرة نصف الضغط:

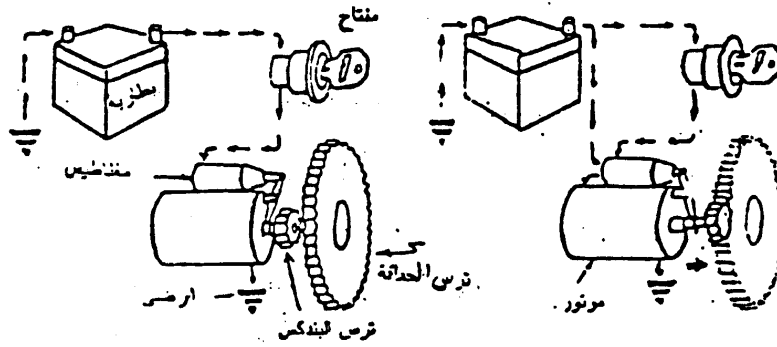
وهي كما يتضح من شكل (3-40) عبارة عن كامرة يمكن للعامل أن يحركها لتضغط على صمام العادم فتعمل على فتحه فتتحا جزئياً أثناء بداية تشغيل المحرك حتى يقل الضغط داخل الاسطوانة ويحتاج إلى قوة أقل في إدارة عمود الكرنك. ويتم دوران عمود الكرنك عن طريق عمود يدار باليد يسمى (المانفيل) وفي أثناء ذلك يتم دفع لشحنات الوقود داخل المحرك إلى أن يتم دوران عمود الكرنك بنفسه وبعد الإدارة ترفع اليد من أعلى كامرة نصف الضغط وتفصل المانفيل باستمرار المحرك في الدوران بنفسه. وهذه الطريقة تستهلك كمية من الوقود أكبر أثناء بدء التشغيل إذا ما قورنت بالطرق الأخرى.

ب- طريقة المارش الكهربائي:

تعتبر طريقة المارش الكهربائي (شكل 3-41) أسهل طريقة لبدء إدارة المحرك وهي عبارة عن محرك كهربائي يستمد الطاقة الكهربائية من بطارية ومركب على محوره ترس صغير يسمى ترس البندكس. وهذا الترس يقابل ترس كبير موجود على محيط الحدافة. وهذين الترسين يكونا في وضع الفصل عندما يكون المحرك دائراً. ولكن أثناء بدء إدارة المحرك يتم أولاً إدارة المحرك الكهربائي وبالتالي يدور محوره، وعلى هذا المحور يوجد حلزون يعمل على دفع ترس البندكس لتوصيله بترس الحدافة ليعمل على دوران عمود الكرنك وهذه العملية تتم في ثواني قليلة. ونجد أن الحدافة تدور ومعها عمود الكرنك الذي يقوم بدوره في حركة مكابس الاسطوانات إلى أعلى وإلى أسفل لعمل مجموعة من الدورات الحرارية حتى يصبح للمحرك القدرة على الاستمرار في إدارة نفسه وفي هذه الأثناء تفصل الدائرة الكهربائية عن المحرك الكهربائي ويقف عن الحركة ويعود ترس البندكس إلى وضع الفصل بفعل ياي موجود على محوره.



شكل (3-40): طريقة كامرة نصف الضغط لبدء المحرك



شكل (3-41): بدء إدارة المحرك بالمارش

ج- طريقة تقويم محركات الديزل بمحركات البنزين:

نظراً لسهولة بدء إدارة محركات البنزين فإنها تستخدم لتقويم محركات الديزل بدلاً من المحرك الكهربائي (وخصوصاً مع محركات الديزل العالية القدرة) حيث يستخدم محرك بنزين ذو قدرة صغيرة لمدة دقيقة أو دقيقتين لتقويم محرك الديزل وأيضاً لتسخين الاسطوانات لسهولة اشتعال أول شحنة من وقود السولار عند دخولها إلى الاسطوانة. وفي بعض الأحيان نجد أن محرك الديزل يعمل أولاً كمحرك بنزين للتقويم فقط ثم بعد ذلك يتحول إلى محرك ديزل لذا نجد في هذا النوع صمام في رأس الاسطوانة يفتح على غرفة إضافية بها شمعة اشتعال وأيضاً لتخفيض نسبة الكبس من محركات الديزل إلى محركات بنزين. ويوجد كاربوراتير منفصل لخلط البنزين بالهواء عند بداية التشغيل. فعند بدء التشغيل يقوم السائق بالضغط على رافعة ثم يقوم السائق بتشغيل المحرك كأنه محرك بنزين عادى. وعند دوران المحرك لمدة دقيقتين يقوم السائق ثانياً برفع الرافعة

مرة أخرى ليقوم بالعمل كمحرك ديزل. وأحياناً يوجد في رأس الاسطوانة مجموعة سخانات تسمى شمعة التسخين لتسهيل مهمة اشتعال شحنات الوقود الداخلة إلى الاسطوانة وخصوصاً مع محركات الديزل.

الباب الرابع

عناصر قياس أداء المحركات

**ENGINES PERFORMANCE
PARAMETERS**

الباب الرابع

عناصر قياس أداء المحركات

ENGINES PERFORMANCE PARAMETERS

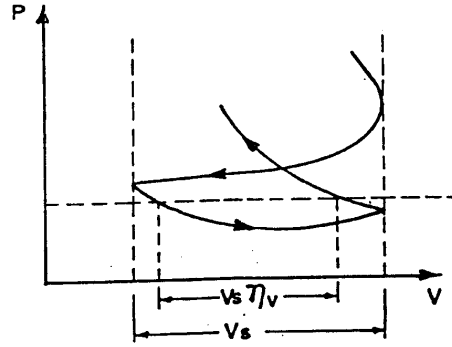
1-4- مقدمة

يعد أداء المحرك مؤشرا للدرجة نجاح المحرك في تحويل الطاقة الكيماوية المخزونة في الوقود الى شغل ميكانيكى مفيد. ولتقييم أداء المحرك هناك بعض العناصر أو ما يعرف بمعاملات الأداء *Performance Parameters*.

- الكفاءة الحجمية *Volumetric Efficiency*

تعبر الكفاءة الحجمية للمحرك عن درجة امتلاء الأسطوانة بالشحنة *Fresh Charge* أثناء فترة السحب. فكلما زاد مقدار الشحنة الموجودة في الاسطوانة، كلما زادت القدرة التى تنتجها الأسطوانة.

ويوضح شكل (1-4) معنى الكفاءة الحجمية على منحنى $P - V$.



شكل (1-4) الكفاءة الحجمية على منحنى $P - V$

وهناك تعبيران مختلفان للدلالة على درجة الكفاءة الحجمية:

الأول : يأخذ في الاعتبار حجم الشحنة، ويعرف بأنه النسبة بين حجم الشحنة التي تدخل في أسطوانة المحرك أثناء شوط السحب إلى حجم مشوار المكبس.

$$\eta_v = \frac{V_{ch}}{V_s}$$

حيث :

V_{ch} = حجم الشحنة الداخلة

V_s = حجم المشوار

الثاني: يأخذ في الاعتبار وزن الشحنة ويعرف بأنه النسبة بين وزن الشحنة التي تدخل الأسطوانة إلى وزن الشحنة الذي يملأ نفس الحجم عند ضغط ودرجة حرارة الدخول.

$$\eta_v = \frac{G_{ch}}{G_s}$$

حيث :

G_{ch} = كمية الشحنة الفعلية التي تدخل في الأسطوانة لدورة الحرارة الواحدة.

quality of fresh charge by mass in the cylinder

G_s = كمية الهواء التي يمكن أن تملأ حجم مشوار المكبس عند نفس درجة الحرارة

وضغط الهواء المحيط، quantity of fresh charge by mass in the volume stroke.

ويمكن تحديدها من العلاقة:

$$G_s = V_s \rho_a$$

حيث

ρ_a = كثافة الهواء Air density كجم/متر³ (kg/m³) عند نفس ظروف درجة الحرارة

والضغط المحيط بالمحرك.

$$G_{ch} = \frac{2G_o \cdot \alpha \cdot G_f}{N \cdot n}$$

حيث

G_f = معدل استهلاك الوقود *Fuel consumption* كجم / ساعة (kg/h)

G_o = كمية الهواء اللازمة لاحتراق الوقود (كجم. kg)

Air required for the combustion

N = سرعة عمود الكرنك لفة / دقيقة (r.p.m)

n = عدد الإسطوانات (-).

$$G_o = \frac{2.67C + 8H - O}{0.23}$$

حيث:

C, H, O وزن الكربون والهيدروجين والأكسجين في 1 كجم من الوقود.

α = معامل زيادة الهواء *excess air ratio* وهو النسبة بين كمية الهواء الداخلة

للأستوانة الى كمية الهواء اللازمة للاحتراق. إذا كان α أقل من 1 يكون الخليط

غنى أما إذا كان α أكبر من 1 يكون الخليط فقير وتتراوح قيم معامل زيادة الهواء

α لمحرك البنزين *engine Carburetor* من 0.8 الى 1.15 أما لمحرك الديزل

Diesel engine ما بين 1.2 الى 1.65. ويلاحظ ان قيمة α لمحرك الديزل أكبر

من محرك البنزين ويرجع ذلك إلى:

- عدم وجود وسيلة للخلط كما في البنزين.

- الزمن اللازم للخلط 0.025 الى 0.02 من الزمن اللازم لمحرك البنزين.

وعلى ذلك يمكن إيجاد الكفاءة الحجمية بمعرفة معامل زيادة الهواء ومعدل

استهلاك الوقود على النحو التالي:

$$\eta_v = \frac{G_{ch}}{G_s} = \frac{G_{ch}}{V_s \rho_a}$$

$$\eta_v = \frac{2G_o \alpha G_f}{N n V_s \rho_a}$$

ويمكن الحصول على كفاءة حجمية عالية من خلال:

- 1- توفير ممرات دخول مناسبة (أنايب السحب متسعا، قصيرا قليلا الانحناء ملساء قدر الإمكان)
- 2- فتحة صمام كبير (بحيث تفتح الصمامات باتساع كافى ولدة طويلة كما يمكن تركيب أكثر من صمام).
- 3- اختبار شكل مناسب لغرفة الاحتراق: فعلى سبيل المثال تمتلئ غرفة الاحتراق نصف الكروية بشكل أفضل من غرفة الاحتراق العادية.
- 4- أحكام أجزاء مجموعة السحب: يجب أن تكون هذه الأجزاء ذات أحكام جيد لمنع تسرب الشحنة.
- 5- درجة حرارة الهواء المسحوب منخفضة: فالهواء الساخن كثافته صغيرة ويؤدى ذلك إلى انخفاض الكفاءة الحجمية.
- 6- ضغط الهواء المسحوب عالى: تؤدى استخدام المحركات فى المرتفعات إلى انخفاض كثافة الهواء مما يؤدى إلى انخفاض الكفاءة الحجمية.

- العناصر البيانية لشغل الدورة الحرارية:

Indicated Parameters of Working Cycle

يعبر عن الشغل الناتج من الدورة الحرارية فى محركات الاحتراق الداخلى فى عدة عناصر:

متوسط الضغط البيانى	Mean indicated pressure
القدرة البيانىة	Indicated power
الكفاءة الحرارية البيانىة	Indicated efficiency

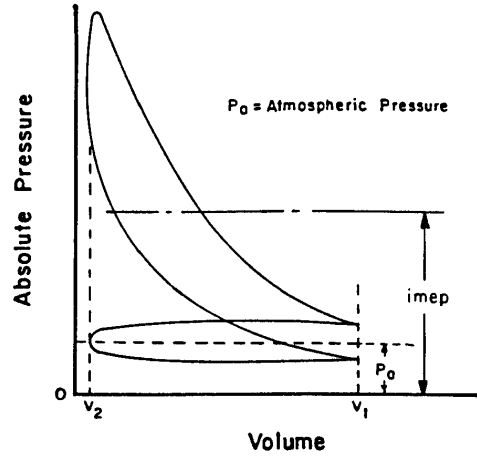
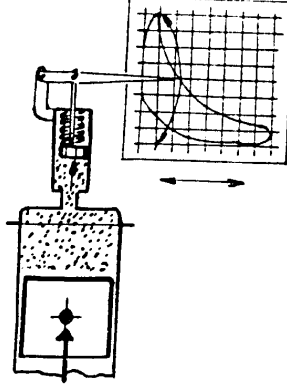
- القدرة البيانىة (Indicated power)

تعرف القدرة البيانىة للمحرك بأنها قيمة القدرة المتولدة من ضغط الغازات فى اسطوانات المحرك خلال شروط القدرة. وتسمى قدرة بيانىة نظرا لأنها يمكن قياسها باستخدام جهاز المبين بالشكل (4-2) وهو يقوم برسم المنحنى البيانى

بين حجم الإزاحة والضغط داخل الاسطوانة . على ذلك فالقدرة البيانية هي القدرة التي تحسب من منحنى العلاقة بين الضغط والحجم ومساحة هذا الشغل في اتجاه عقارب الساعة (الاتجاه الموجب) يعطى الشغل الصافى فوق سطح المكبس الناتج من الدورة الحرارية الواحد لكل الاسطوانة. ويمكن استنتاج ذلك على النحو التالى:

$$\text{Area} = \text{Pressure units (N / m}^2\text{)} \times \text{Volume unite (m}^3\text{)}$$

$$= \text{N} \cdot \text{m} = \text{Unit of work}$$



شكل (2-4): عناصر أداء المحرك على منحنى P-V

ويتوقف الزمن المبذول فيه هذا الشغل على نوع الدورة الحرارية من حيث كانت ثنائية ام رباعية الأشواط. فإذا كانت الدورة رباعية الأشواط فيكون الزمن هو زمن ٢ لفة من عمود المرفق. وعليه يمكن تحديد القدرة البيانية كما يلي:

حيث أن تعريف القدرة هو معدل بذل شغل

$$\text{القدرة} = \frac{\text{شغل}}{\text{زمن}} \quad \text{Power} = \frac{\text{Work}}{\text{Time}}$$

$$\text{القدرة البيانية} = \frac{\text{الشغل البياني في الدورة الحرارية}}{\text{زمن الدورة الحرارية}}$$

$$\text{Indicated Power} = \frac{\text{Work of heat cycle}}{\text{time of heat cycle}} \quad \text{زمن الدورة الحرارية}$$

$$\text{Time of one engine heat cycle} = \frac{2 \times 60}{N} \text{ sec (for four stroke)} \quad \text{محرك رباعية الأشواط}$$

$$= \frac{60}{N} \text{ sec (for two stroke)} \quad \text{محرك ثنائي الأشواط}$$

حيث:

$$N = \text{سرعة عمود الكرنك (لفة / دقيقة)}$$

ويحسب عدد الدورات الحرارية في الثانية من المعادلة:

$$\text{Number of cycles} = \frac{N \cdot n}{2 \times 60} \quad \text{cycle/sec (دورة/ثانية)}$$

على ذلك تكون القدرة البيانية I.P

$$I.P = \frac{(IWD) \times N \times n}{2 \times 60 \times 1000}$$

حيث:

$I.W.D$ = الشغل الناتج من الدورة الحرارية *indicated Work done* (نيوتن. متر) $N.m$
 $I.P$ = القدرة البيانية (كيلو وات kW)

وتحويل الشغل إلى حاصل ضرب قوة دفع المكبس في طول المشوار وعلى ذلك يمكن إيجاد قدره البيانية من العلاقة الآتية:-

$$I.P = \frac{F \times S \times N \times n}{2 \times 60 \times 1000}$$

حيث:

F = قوة دفع المكبس إلى أسفل (نيوتن N)
 S = طول المشوار (متر m).

يؤثر ضغط الغازات داخل حيز الاحتراق في جميع الاتجاهات بنفس الدرجة ومن ثم على سطح المكبس.

قوة دفع المكبس يمكن التعويض عنها بحاصل الضغط في مساحة. ويمثل الضغط هنا بمتوسط على سطح المكبس (متوسط الضغط البياني الفعال) وتمثل المساحة بمساحة سطح المكبس. وعلى ذلك يمكن إيجاد القدرة البيانية على النحو التالي:

$$I.P = \frac{P_i \times \frac{\pi D^2}{4} \times S \times N \times n}{2 \times 60 \times 1000}$$

حيث

D = قطر الأسطوانة (متر m)

P_i = متوسط الضغط البياني الفعال (بسكال Pa)

indicated mean effect pressure (I.m.e.p) (Pa)

وتبلغ قيمته للمحركات المختلفة على النحو التالي:

0.6~1.4 (MPa)	لمحرك بنزين رباعى الأشواط
0.7~1.1 (MPa)	لمحرك ديزل رباعى الأشواط
2.2 (MPa)	لمحرك ديزل ذات شاحن زائد رباعى الأشواط

ويلاحظ أن قيم محركات الديزل أقل من محركات البنزين، وهذا يرجع إلى أن محرك الديزل يعمل عند معامل زيادة الهواء مرتفع.

ويمكن حساب القدرة البيانية كدالة في حجم المشوار أو حجم إزاحة المكبس على النحو التالي:

$$I.P = \frac{P_i \times V_s \times N \times n}{2 \times 60 \times 1000}$$

$$I.P = \frac{V_s \cdot P_i \cdot N}{2 \times 60}$$

حيث:

V_s = حجم المشوار (متر³) Volume of stroke (m³)

P_i = متوسط الضغط البيانى الفعال بسكال (Pa)

ويلاحظ أن جميع العلاقات السابقة للمحرك رباعى الأشواط، أما إذا كان المحرك ثنائى المشوار فإن زمن الدورة الحرارية :

$$Time\ of\ Cycle = \frac{60}{N}$$

وعلى ذلك فإنه لتطبيق المعادلات الخاصة بحساب القدرة البيانية IP يتم مضاعفة القيمة، بمعنى ضرب الناتج من المعادلة فى 2.

متوسط الضغط الفعال Mean Effective Pressure يتغير الضغط داخل اسطوانة المحرك أثناء شوط القدرة ما بين الضغط الجوى وأقصى ضغط داخل الاسطوانة حسب موقع المكبس، لذلك يستخدم عملياً ضغط يعرف باسم متوسط الضغط البيانى الفعال P_i

- الكفاءة الحرارية البيانية (Indicated Thermal Efficiency)

هى النسبة بين كمية الحرارة التى تؤدى الى شغل بيانى فوق سطح المكبس الى كمية الحرارة الناتجة من احتراق الوقود. وتستخدم الكفاءة الحرارية البيانية لبيان مدى الاستفادة من الحرارة الكلية الناتجة من الاحتراق.

$$\eta_{ih} = \frac{IP}{Fuel\ Power}$$

$$\eta_{ih} = \frac{3600 \times IP}{G_f \times F.C.V}$$

حيث:

IP = القدرة البيانية (كيلو واط) $Indicated\ Power\ (kW)$

G_f = معدل استهلاك الوقود (كجم / ساعة). $Fuel\ Consumption\ (kg/h)$

$F.C.V$ = القيمة الحرارية للوقود (كجول / كجم)

$Fuel\ Calorific\ value\ (kJ/kg)$

وتحت ظروف التشغيل العادية تكون قيمة الكفاءة الحرارية البيانية على

النحو التالى:

- محركات بنزين $Carburetor\ engines$ 0.26 – 0.35

- محركات ديزل $Diesel\ engines$ 0.38 – 0.50

- المعدل البيانى النوعى لاستهلاك الوقود

$Indicated\ Specific\ Fuel\ Consumption\ (I.S.F.C)$

هو النسبة بين معدل استهلاك الوقود G_f (كجم / ساعة kg/h) الى

القدرة البيانية IP (كيلو واط kW) ويمكن حساب المعدل البيانى النوعى لاستهلاك الوقود من العلاقة:

$$I.S.F.C = \frac{G_f}{IP}$$

حيث:

 G_f - معدل استهلاك الوقود (كجم/ساعة) (kg/h) IP - القدرة البيانية (كيلووات) (kW) . $I.S.F.C$ - المعدل البياني النوعي لاستهلاك الوقود (kg/kW.h)وتكون قيم المعدل البياني النوعي لاستهلاك الوقود $I.S.F.C$ للمحركات المختلفة

على النحو التالي

- محركات بنزين $0.235 \text{ to } 0.370 \text{ kg/(kW.h)}$ Carburetor engines- محركات ديزل $0.170 \text{ to } 0.230 \text{ kg/(kW.h)}$ Diesel engines**الهواء اللازم للاحتراق**

يحتاج الوقود إلى كمية محددة من الهواء لكي يتم احتراقه احتراقاً كاملاً.

ونحصل على أقل استهلاك وقود عند نسبة هواء زائد تبلغ (10%) ونحصل على أكبر

قدر عند نسبة هواء ناقص تبلغ ما بين (5% ~ 10%) ويوضح جدول (1-4) كمية

الهواء اللازمة للاحتراق.

جدول (1-4) يوضح كمية الهواء اللازمة للاحتراق.

الهواء اللازم للاحتراق		الكثافة	نوع الوقود
11.0 ~ 11.5	14.2 - 14.8	0.75 ~ 0.78	بنزين
11.2	14.5	0.84	الديزل

- الفواقد الميكانيكية Mechanical Losses

وهي الفواقد في التغلب على كل المقاومات ضد حركة المحرك وتقدر

الفواقد الميكانيكية بمقدار الضغط الميكانيكي P_m وقد وجد بالتجارب أن الفاقدالميكانيكي P_m يعتمد على السرعة المتوسطة للمكبس، وأن هناك علاقة خطية بينالفاقد الميكانيكي P_m والسرعة المتوسطة للمكبس وتختلف قيم ثوابت هذه العلاقة

طبقاً لنسبة بين المشوار إلى قطر الأسطوانة، وأيضاً لعدد أسطوانات المحرك وذلك في

محرك البنزين.

$$P_m = 0.049 + 0.0152 V_{pm} \quad (S/D > 1, n < 6)$$

$$P_m = 0.039 + 0.0132 V_{pm} \quad (S/D < 1, n = 8)$$

$$P_m = 0.034 + 0.0113 V_{pm} \quad (S/D < 1, n < 6)$$

حيث:

P_m ، الفاقد الميكانيكي MPa

V_{pm} : السرعة المتوسطة للمكبس

n = عدد الاسطوانات

أما في محركات الديزل فتعتمد ثوابت المعادلة الخطية على نوع غرفة

الاحتراق.

$$P_m = 0.089 + 0.0118 V_{pm} \quad \text{غرفة الاحتراق المباشر}$$

$$P_m = 0.103 + 0.0153 V_{pm} \quad \text{Per chamber المبدئي}$$

$$P_m = 0.089 + 0.0135 V_{pm} \quad \text{غرفة الاحتراق خلية الهواء}$$

وتحسب القدرة المفقودة من المعادلة:

$$MP = \frac{P_m V_e N n}{2 \times 60}$$

حيث:

MP القدرة المفقودة ميكانيكا kW

P_m الفاقد الميكانيكي (kPa)

- متوسط الضغط الفرملى الفعال (b. m. e.p) Break Mean Effect Pressure

هى النسبة بين الشغل الفعال على عمود الكرنك الى حجم الأزاحة وكما

يمكن إيجادها من الفرق بين الضغط البيانى والفاقد الميكانيكى وذلك طبقاً للعلاقة:

$$P_b = P_i - P_m$$

للمحركات ذات الشاحن الميكانيكى: Mechanical Supercharger

$$P_b = P_i - P_m - P_s$$

P_b فاقد الضاغط اللازمه لإدارة الشاحنة

Supercharger drive pressure losses

عند ظروف التشغيل العاديه تكون قيمة متوسط الضغط الفرملى الفعال P_b على النحو التالى:

- محرك بنزين رباعى الأشواط 0.6 to 1.1 MPa

- محرك ديزل رباعى الأشواط 0.55 to 0.85 MPa

- محرك شحن زائد up to 2.0 MPa

- محرك ثنائى الأشواط 0.4 to 0.75 MPa

- القدرة الفرملية (Brake Power)

وهى القدرة المنتفع بها عند عمود الكرنك وتسمى بالقدرة الفرملية لأنه يتم قياسها عمليا بجهاز يعرف باسم (فرملية برونى) وهى مستمد من القدرة البيانىة للمحرك عن طريق ذراع التوصيل ومجموعة الأجزاء المتحركة وتعرف القدرة الفرملية كالتالى :

$$BP = IP - MP$$

حيث:

MP = القدرة المفقودة فى الحركة الميكانيكية.

ويمكن حساب القدرة الفرملية من العلاقة:

$$BP = \frac{P_b \times V_s \times N \times n}{2 \times 60 \times 1000}$$

$$= \frac{P_b \times V_e \times N}{2 \times 60}$$

حيث:

V_s = حجم الاسطوانة

$V_e = \text{حجم المحرك}$

$N = \text{سرعة المحرك r.p.m}$

$n = \text{عدد الاسطوانات}$

وبتحليل العلاقة السابقة نجد أن زيادة قدرة المحرك الفرملية تعتمد على:

- زيادة حجم الإزاحة للمحرك

- زيادة كثافة الشحنة أو بمعنى آخر زيادة الكفاءة الحجمية.

- الكفاءة الميكانيكية للمحرك Engine Mechanical Efficiency

هى النسبة بين ما يدخل المحرك من طاقة، وما يستفاد به من شغل نافع. وتقدر فى العادة كنسبة مئوية. تعرف الكفاءة الميكانيكية بأنها النسبة بين القدرة الفرملية الى القدرة البيانية. ويعرف لها بالرمز η_m وتحسب عن طريق:

$$\eta_m = \frac{BP}{IP}$$

$$\eta_m = \frac{P_p}{P_i} = 1 - \frac{P_m}{P_i}$$

$$= 1 - \frac{P_m}{P_i}$$

وتعتمد الكفاءة الميكانيكية على الفاقد الميكانيكى، بزيادة الفاقد الميكانيكى

تقل الكفاءة الميكانيكية. وتتراوح قيم الكفاءة الميكانيكية لمحرك البنزين من 70 % الى

90 % ولمحرك الديزل رباعلى الأشواط من 70 % إلى 82 %، لمحرك ديزل ثنائى

الأشواط من 70 % إلى 85 %.

- الكفاءة الحرارية الفرملية Brake Thermal Efficiency

هى النسبة بين كمية الحرارة التى تتحول الى شغل على عمود الكرنك الى كمية الحرارة الناتجة من احتراق الوقود.

$$\eta_{bth} = \frac{3600 \times BP}{G_f \times F.C.V}$$

حيث:

G_f معدل استهلاك الوقود kg/h

$F.C.V$ القيمة الحرارية للوقود kg/h

ويمكن إيجاد الكفاءة الحرارية الفرملية من العلاقة:

$$\eta_{bth} = \eta_{ih} \times \eta_m$$

حيث:

η_m = الكفاءة الميكانيكية للمحرك.

η_{ih} = الكفاءة الحرارية البيانية

η_{bth} = الكفاءة الحرارية الفرملية

وتستخدم الكفاءة الحرارية الفرملية لبيان مدى التشغيل الأقتصادي للمحرك، والعلاقة بين الكفاءة الحرارية الفرملية والكفاءة الميكانيكية للمحرك.

وتبلغ قيمة الكفاءة الحرارية الفرملية لمحرك بنزين من 0.25 إلى 0.33

ولمحرك الديزل 0.35 إلى 0.40 ويرجع السبب فى ارتفاع الكفاءة الحرارية لمحرك الديزل عن البنزين الى ارتفاع معامل زيادة الهواء، وهذا يعنى الاحتراق الكامل للوقود الديزل.

- الكفاءة النسبية:

هى النسبة بين الكفاءة الحرارية الفرملية الى الكفاءة الحرارية البيانبة
للدورة المثالية:

$$\eta_{rel} = \frac{\eta_{bth}}{\eta_{th}}$$

- المعدل الفرملى النوعى لاستهلاك الوقود

Brake Specific Fuel Consumption B.S.F.C

استهلاك الوقود النوعى الفرعى (kg/kW .h) هو النسبة بين معدل
استهلاك الوقود G_f (كجم / ساعة / kg/h) إلى القدرة الفرملية BP (كيلو وات
kW) ويمكن إيجاده من العلاقة الآتية :

$$B.S.F.C = \frac{G_f}{BP}$$

تحت ظروف التشغيل العاديه تتراوح قيمة معدل استهلاك الوقود النوعى

لمحرك الديزل (0.210 to 0.280 kg / (kW.h)

و لمحرك البنزين (0.250 to 0.325 kg / (kW.h)

3-4- عناصر للمقارنة بين المحركات

وتستخدم عناصر أداء المحرك التى سبق أن اوضحناها والمتمثلة فى قدرته
الفرملية وسعته ومعدل استهلاك الوقود للمقارنة بين المحركات وهناك عناصر
أخرى يمكن إضافتها للمقارنة وهى كما يلى:

1- الحجم النوعى Specific Volume

وهو النسبة بين القدرة وحجم الإزاحة الكلية ويعرف بمعدل الأداء لوحدة

الحجم Performance per liter ويحسب من المعادلة الآتية:

$$\text{Specific Volume (kW /liter)} = \frac{\text{Rated Power (kW)}}{\text{Engine Volume (liter)}}$$

ويبلغ الحجم النوعي للمحركات:

في الديزل 2-26 kW/liter

في البنزين 20-60 kW/liter

ب- النسبة بين القدرة ومساحة أسطح المكابس

Performance per unit piston area.

وهي النسبة بين قدرة المحرك ومساحة أسطح المكابس وتحسب من:

$$PAp = \frac{BP}{n \cdot Ap} (kW / m^2)$$

PAp = النسبة بين القدرة ومساحة أسطح المكابس (كيلووات/متر²)

BP = القدرة الفعلية للمحرك

n = عدد اسطوانات المحرك

Ap = مساحة سطح المكبس

$$Ap = \pi D^2 / 4$$

D = قطر الاسطوانة

وهذا يعبر عن العلاقة بين كمية الحرارة ومقدار الاجهاد الديناميكي

وتتراوح قيمتها :

في الديزل 900 – 1300 kW/m²

في البنزين 700 – 1100 kW/m²

ج- النسبة بين الوزن وحجم الإزاحة The Weight Per Liter

$$WPL = \frac{W_e}{V_e} \text{ kg / liter}$$

حيث:

W_e = وزن المحرك كيلو جرام

V_e = حجم الإزاحة للمحرك لتر

ويفضل انخفاض هذه القيمة وذلك من وجهة نظر الناحية التصميمية

وتكنولوجيا الانتاج Production techniques وتتراوح قيمتها على النحو التالي:

70 – 120 kg / liter في البنزين

85 – 200 kg / liter في الديزل

د- الوزن النوعي للمحرك: Specific Weight

وهي النسبة بين وزن المحرك وقدرته الفعلية:

$$SW = \frac{We}{Bp} \quad kg / kW$$

وتوضح هذه النسبة مدى كفاءة التصميم، وتعتمد على عدة عوامل منها:

نوع المحرك والفرض منه، التصميم، كمية المعادن الداخلة في التصميم.

وتتراوح قيم الوزن النوعي على النحو التالي:

2.70 – 9.50	For car	
4.00 – 20.0	Diesel	High speed
33.50 – 40.2	Diesel	Slow speed
50.00 – 135	Marine	n < 200 r.p.m

هـ- الحد الأقصى لقدرة الاسطوانة الواحدة Max. Cylinder Power

$$Max\ cylinder\ power = \frac{Bp}{n} \quad kW$$

15 kW For car

30 – 52 kW High speed diesel

- تأثير السرعة على أداء المحرك

Effect of Speed on Engine Performance

تؤثر السرعة على كلاً من الكفاءة الحجمية وقدرة المحرك على النحو التالي

شكل (4 - 4).

1- الكفاءة الحجمية

تقل الكفاءة الحجمية η_v عموماً بسبب التخلخل. وإذا ازدادت السرعة فإن التخلخل يزداد مما يقلل الكفاءة الحجمية.

2- قدرة المحرك Engine Power

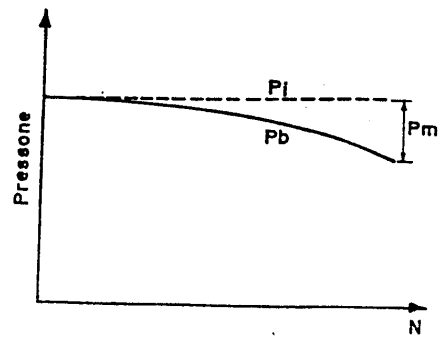
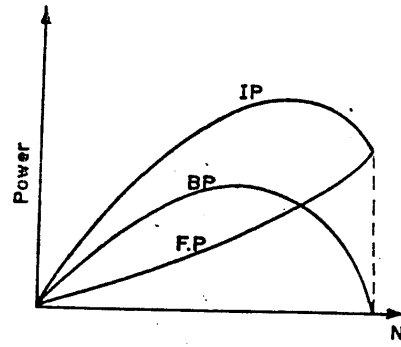
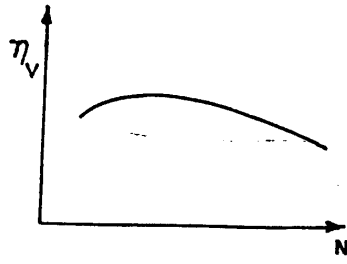
عندما تزداد السرعة فإن p تزداد بسبب التحسن الذى يطرأ على عملية الاحتراق ولكن إلى حد معين بعده تقل p لأن الاثارة Turbulence تزداد للدرجة يزداد معها فاقد التبريد، هذا بالإضافة إلى زيادة التخلخل فى الاسطوانة مما يقلل من مساحة الشكل البياني.

الفاقد الميكانيكى MLP يزداد أيضاً بزيادة السرعة فى حين أن الحمل لا يؤثر على الفاقد الميكانيكى كثيراً.

3- عزم المحرك Engine Torque

$$\begin{aligned}\therefore BP &= T \cdot \omega \\ &= 2\pi NT \\ &= Pb \cdot V N \\ \therefore Pb &\propto T\end{aligned}$$

بمعنى أن العزم يتناسب مع الضغط المتوسط الفعال. وعلى ذلك يقل العزم كلما زادت السرعة.



شكل (4-4): تأثير سرعة دوران المحرك على أدائه

منحنيات الأداء للمحرك البنزيني

Characteristic Curves for Car Brattor Engine

أ- تأثير معامل زيادة الهواء

المخلوط الغني بسبب انخفاض الكفاءة الحرارية بسبب تبخر البنزين الزائد عن المطلوب وتبريد درجة حرارة الغازات داخل الاسطوانة مما يؤثر على الاحتراق. وتزداد الكفاءة الحرارية كلما زادت α شكل (4-5).

ب- تأثير توقيت الشرارة

يؤثر توقيت الشرارة على أقصى عزم يتولد عند توقيت شرارة يعادل 20

قبل T.D.C

ج- معدل استهلاك الوقود

كلما زاد الضغط المتوسط الفعال b.m.e.f يقل B.S.F.C لتحسين الكفاءة

الحرارية حتى تصل إلى أقصى معدل استهلاك عند $\alpha = 1.1$

وبزيادة الحمل يبدأ معدل الاستهلاك في الزيادة ثم يصل إلى أقصى حمل

عندما تكون $\alpha = 0.85$ وأيضا كلما زادت CR تزداد b.m.e.f في حين تقل b.s.f.c

منحنيات الأداء لمحركات الديزل

Performance Curves for Diesel Engines

محركات الديزل إما ثابتة السرعة أو متغيرة السرعة كلما زاد الحمل عند

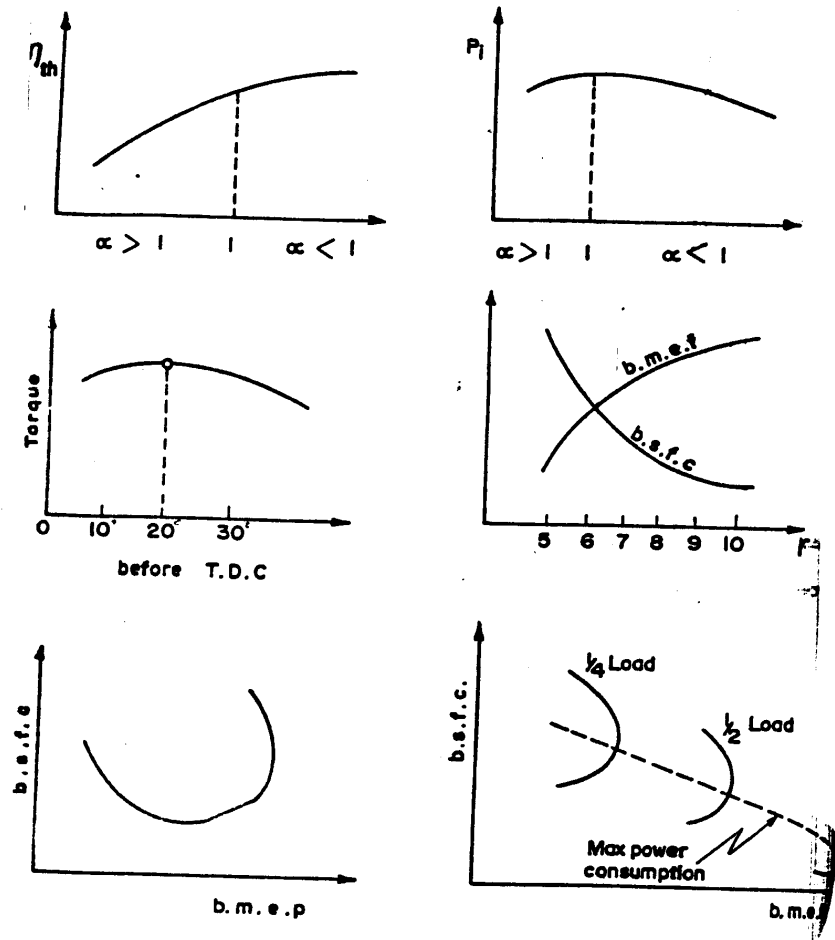
ثبوت السرعة تقل b.s.f.c حتى تصل إلى نهايتها الصغرى عند الحمل الكامل

($\alpha = 1.5$)

بزيادة السرعة الدورانية يزداد b.s.f.c بسبب زيادة الفاقد الميكانيكي

في محركات الديزل المستخدمة في الجر Traction حيث تتغير السرعة

كثيراً وتستخدم خريطة المحرك Engine map لتوضيح أداء هذه المحركات.



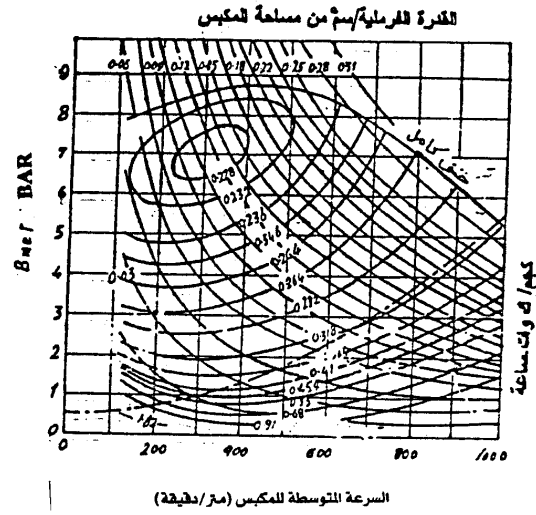
شكل (5-4): منحنيات الأداء لمحرك البنزين

هناك قياسات أساسية يجب القيام بها لتقييم أداء أى محرك وهى:
 السرعة الدورانية والقدرة الفرملية والقدرة البيانية والقدرة المفقودة فى الاحتكاك ومعدل استهلاك الوقود وكذلك استهلاك الهواء واختبارات الأتزان الحرارى لمحرك ويمكن إضافة اختبارات أخرى منها تحليل غاز العادم وكثافة الدخان وقد يكون هناك بعض القياسات الأخرى الضرورية وذلك حسب الغرض من اختبار المحرك ونستعرض فيما يلى هذه القياسات.

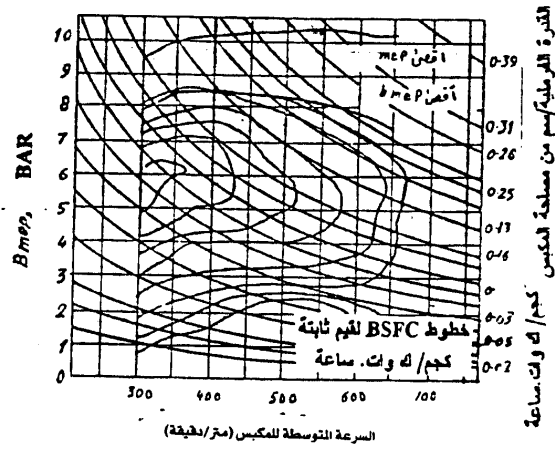
5-4- خرائط أداء المحركات (Engines Performance Maps)

يمكن تحليل أداء محرك احتراق داخلى تحت جميع ظروف الحمل والسرعة باستخدام خريطة الأداء. ويوضح شكل (6-4) خريطة الأداء لمحرك الاشتعال بالشرر أما خريطة الأداء لمحرك الاشتعال بالانضغاط رباعى الأشواط ذى غرفة احتراق مسبقة فأنها موضحة فى شكل (7-4).

وتمثل الأشكال (6-4 – 7-4) نموذجان يمثل العلاقة بين (bmep) وسرعة المكبس وذلك عند الاشتعال على طريق مستوى وعند أعلى تحويل للسرعة. يمكن استخدام هذه الخرائط لغرض إجراء المقارنة بين محركات ذات أحجام مختلفة وذلك لتوحيد معالم الأداء عن طريق تحويل (سرعة المحرك بدلالة دورة/دقيقة) الى سرعة المكبس والقدرة لكل وحدة مساحة من مكبس. وبصورة عامة يمكن القول بأن جميع المحركات لها منطقة يكون فيها استهلاك الوقود النوعى أقل ما يمكن (الكفاءة أعلى ما يمكن) وذلك عندما تكون سرعة المكبس منخفضة و(bmep) عالية نسبياً.



شكل (6-4) طريقة الأداء لحرك الاشتعال بالشرارة

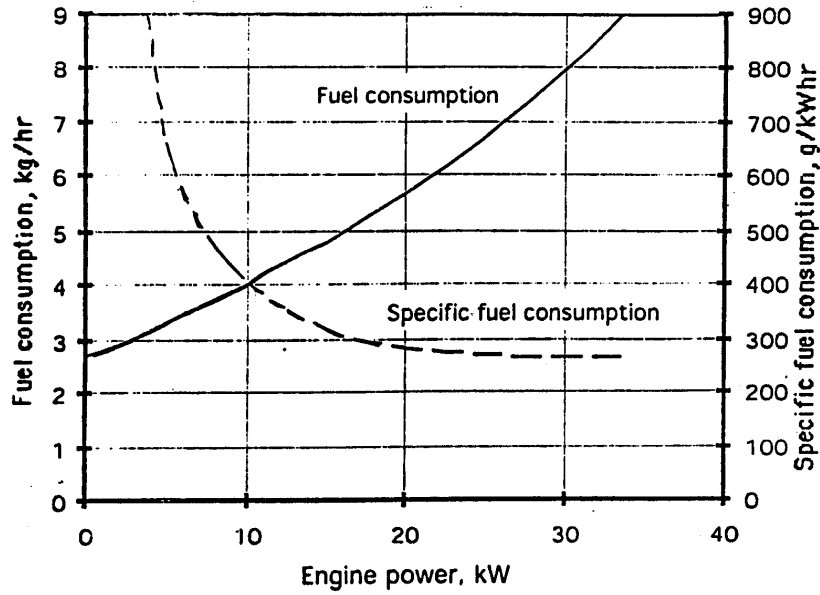


شكل (7-4): خريطة الأداء لحرك الاشتعال بالانضغاط رباعي الأشواط

1- منحنيات معدل استهلاك الوقود (B. S. F. C & BP)

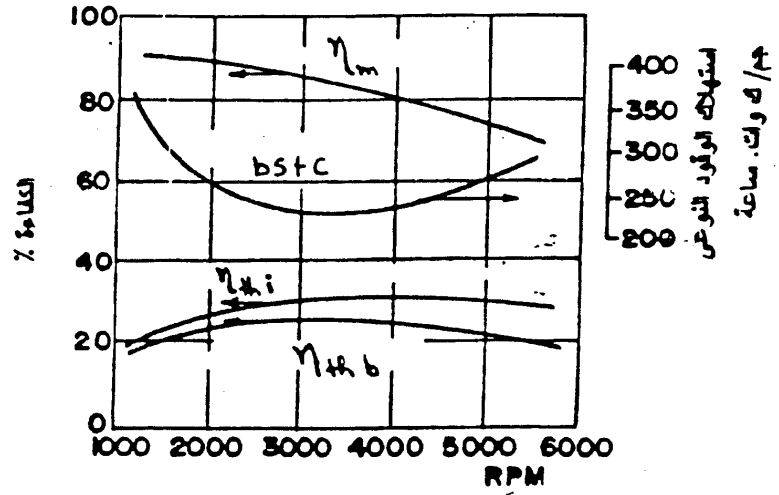
معدل استهلاك الوقود النوعى يستخدم لمقارنة أداء المحرك نفسه ولا يستخدم للمقارنة بين المحركات المختلفة فى حجم الإزاحة. وفى الآونة الأخيرة زاد الاهتمام بتقييم أداء المحرك باستخدام كفاءة الوقود (كيلووات. ساعة/لتر kW.h/liter) وهو مقلوب معدل استهلاك الوقود النوعى.

يرسم العلاقة بين قدرة المحرك ومعدل استهلاك الوقود مع ثبوت السرعة يمكن تحديد مقدار الحمل الكامل الذى عنده يكون المحرك أكثر اقتصادا إذ يستهلك أقل معدل للوقود (شكل 8-4).

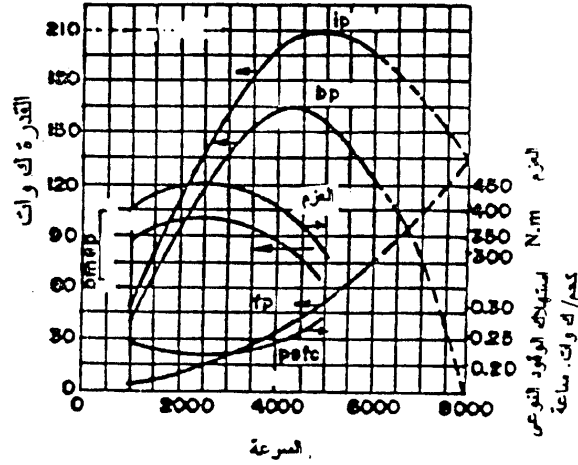


شكل (8-4): العلاقة بين القدرة ومعدل استهلاك الوقود النوعى الفرملى

ويوضح شكل (9-4) الكفاءة الحرارية الفرملية والكفاءة الحرارية البيانية، والكفاءة الميكانيكية، واستهلاك الوقود النوعي لمحرك الاشتعال بالشرر. ويوضح شكل (10-4) القدرة البيانية والقدرة الفرملية ومتوسط الضغط الفرملى الفعال واستهلاك الوقود النوعي.



شكل (9-4) العلاقة بين سرعة المحرك والكفاءات الحرارية



شكل (4-10) سرعة المحرك وقدراته

من الأشكال السابقة يمكن أن نستنتج ما يلي:

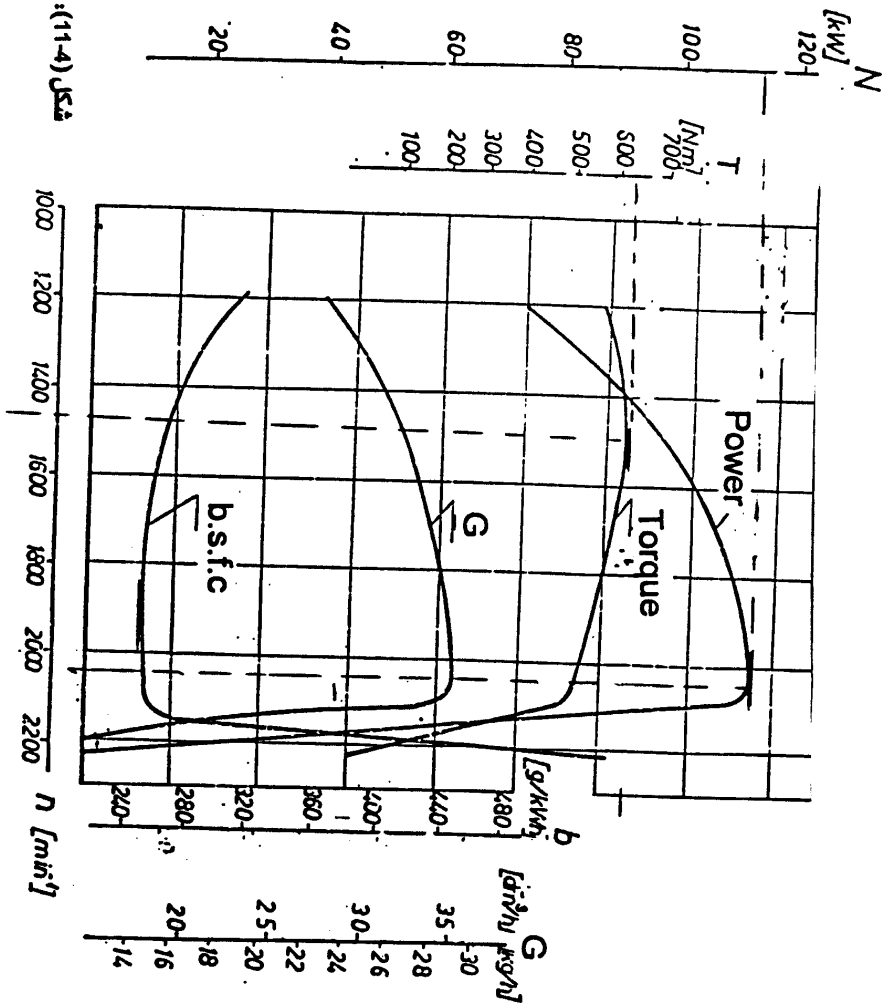
- 1- يتراوح مقدار التغير في الكفاءة الحرارية الحرارية عند ما يكون الخانق مفتوحا كاملا عند السرع المختلفة ما بين 20 إلى 27% وتكون الكفاءة أقصى ما يمكن عند مدى السرعة المتوسطة.
- 2- النسبة المئوية للحرارة المفقودة إلى منظومة التبريد تكون أكثر عند السرعة البطيئة (حوالي 35%) وتقل عند السرعة العالية (حوالي 25%) ويجب الأخذ في الاعتبار أنه عند السرعة العالية تزداد كمية الحرارة الخارجة مع العادم.
- 3- عدم اعتماد العزم ومتوسط الضغط الفعال بدرجة كبيرة على سرعة المحرك. ولكنهما يعتمدان على الكفاءة الحجمية وخسائر الاحتكاك. يتطابق موقع أقصى عزم مع موقع أقصى كفاءة حجمية أو موقع الحد الأقصى لشحنة الهواء. تقع ذروة منحنى العزم ومنحنى متوسط الضغط الفعال عند نصف مقياس القدرة تقريبا.

ويلاحظ أنه يتضاعف العزم عند مضاعفة حجم المحرك. أما متوسط الضغط الفعال فإنه لا يعتمد على حجم المحرك.

4- تزداد القدرة بزيادة السرعة، مضاعفة السرعة تؤدي إلى مضاعفة القدرة حتى تصل إلى أقصى قدرة.

5- القدرة الاحتكاكية تكون قليلة عند السرعة المنخفضة وقيمة (dp) تكون متقاربة لقيمة (ip) وعند زيادة سرعة المحرك تزداد القدرة الاحتكاكية بمعدلات كبيرة مما يؤدي إلى وصول قيمة القدرة الفعلية إلى القمة ومن ثم تبدأ بالانخفاض حتى وإن ازدادت قيمة القدرة البيانية. وعندما تكون سرعة المحرك أعلى من معدل التشغيل الاعتيادية فإن القدرة الاحتكاكية تزداد بسرعة كبيرة، كما أن قيمة (ip) تصل إلى الحد الأقصى ومن ثم تبدأ بالانخفاض عند السرعة العالية. هناك نقطة معينة تتساوى فيها قيمة (ip) وقيمة (fp) وبعدها تنخفض قيمة (dp) إلى الصفر.

وبشكل عام يستخدم منحنى الأداء الموضح بشكل (4-11) والذي يمثل العلاقة بين سرعة المحرك وكل من القدرة الفعلية والعزم على عمود الكرنك واستهلاك الوقود النوعي للتعبير على أداء المحرك وسلوكه أثناء التشغيل.



شكل (114): نموذج لتخفيض أداء المحرك

مقارنة بين محركات الاشتعال بالشرارة ومحركات الاشتعال بالانضغاط

تعرضنا سابقاً للدورة الحرارية لكلا من محركات الاشتعال بالشرارة "محركات البنزين" ومحركات الاشتعال بالانضغاط "محركات الديزل"، حيث يتشابه المحركين في أن كلا منهما من نوع محركات الاحتراق الداخلى وايضا كلاهما يشتغل بالوقود السائل. ولكن هناك بعض الاختلافات الأساسية التى تجعل طريقة عملهما مختلفة.

الاختلاف بين محركات الديزل ومحركات البنزين فيما يلى:

أولاً- من حيث التشغيل:

1- تعتبر دورة أوتو، الدورة المثالية لمحرك الاشتعال بالشرارة بينما تعتبر دورة الديزل أو الدورة المختلطة الدورة المثالية لمحرك الاشتعال بالانضغاط. ودورة أوتو أكفاً من دورة الديزل فى حالة تساوى نسبة الانضغاط وكمية الحرارة الداخلة لما كانت نسبة الانضغاط المستخدمة فى محركات الديزل أكبر بكثير من النسب المستخدمة فى محركات البنزين، لذلك فأن كفاءة محركات الديزل من الناحية العملية على من كفاءة محركات البنزين.

2- فى محركات الاشتعال بالشرارة يتم خلط الهواء والوقود بواسطة المغذى (الكاربيراير) خارج أسطوانة المحرك ويدخل الخليط الى الأسطوانة عن طريق صمام السحب ويتم أشعاله بواسطة شرارة كهربائية. ويمكن السيطرة على السرعة والحمل فى المحرك بواسطة صمام الخانق (تنظيم كمى) بمعنى أن نسبة الهواء الى الوقود فى محرك الاشتعال بالشرارة ثابتة تقريباً لكل الاحمال. فى محرك الاشتعال بالانضغاط يسحب الهواء فقط الى غرفة الاحتراق وفى نهاية شوط الانضغاط يتم حقن الوقود ويحدث الاشتعال تلقائياً بسبب درجة الحرارة العالية الناتجة عن نسبة الانضغاط العالية، ويحدث الاشتعال فى نقاط عديدة داخل غرفة الاحتراق فى نفس اللحظة حيث لا يوجد هناك جبهة لهب مفردة كما هو الحال فى محرك الاشتعال بالشرارة، ويتم التحكم فى السرعة والحمل فى محرك الاشتعال بالانضغاط من خلال تنظيم كمية الوقود التى تم حقنها

(تنظيم نوعي) ونسبة الهواء الى الوقود تتغير بتغير الحمل في محرك الاشتعال بالانضغاط.

3- تزيد نسبة الانضغاط في محركات الديزل زيادة كبيرة عنه في محركات البنزين أو بمعنى آخر أن نسبة الانضغاط المستعملة في محركات البنزين محدودة لأن الضغط يجرى على كل من الهواء والوقود، فلو ضغط مزيج من الهواء والوقود الى درجة مرتفعة تزيد درجة حرارته ويشتعل ذاتيا، وربما يشتعل المزيج مبكرا وقبل أن يتم المكبس شوط الانضغاط ويعمل على مقاومة حركة المكبس ويحاول إيقافه. وحتى أنه اذا ما زاد الضغط، ولو قليلا من الضغط الواجب فسوف يتسبب عن ذلك حدوث الصفع، حيث يحترق جزءا من المزيج لحظيا قبل ان يصله لهب الشرارة الكهربائية. وتعتمد نسبة الانضغاط على خاصية الوقود لمنع الصفع (العدد الأوكتيني) حيث تزداد نسبة الانضغاط بزيادة العدد الوكتيني للوقود. أما في محركات الديزل لا تحدث ظاهرة الصفع من نسبة الأنضغاط بل يؤدي ذلك الى تقليل الطرق. واستخدام نسبة الضغط العالية في محرك الاشتعال بالانضغاط بالمقارنة مع محرك الاشتعال بالشرارة يعد السبب في ارتفاع الكفاءة الحرارية لمحرك الاشتعال بالانضغاط عن محرك الاشتعال بالشرارة.

4- الحد الأقصى للضغط أعلى من محرك الاشتعال بالانضغاط عن محرك الاشتعال بالشرارة بمقدار 30%-40%، لذلك فإن هيكل محرك الاشتعال بالانضغاط أقوى من محرك الاشتعال بالشرارة. ولذلك لكي يتمكن من تحمل الضغوط العالية التي تتطلبها عمل المحرك مما يجعلها تدوم لفترة أطول ولكنها في نفس الوقت تكون أثقل وأغلى ثمنًا.

5- بصفة عامة فإن سرعة محركات الاشتعال بالشرارة (السولار) أعلى من سرعة محركات الاشتعال بالانضغاط.

6- الوقود المستعمل في محركات الديزل وقودا ثقيلًا بطيء التبخر عن الوقود المستعمل في محركات البنزين. وهذا الوقود الثقيل أرخص من البنزين.

7- يعد محرك الاشتعال بالانضغاط أكثر ملاءمة للشحن الزائد *Super charging*

بالمقارنة مع محرك الاشتعال بالشرارة ومحركات الطائرات وبعض محركات سباق السيارات هي محركات الاشتعال بالشرارة التي تستخدم الشحن، بينما في محركات الاشتعال بالانضغاط يمكن استخدام الشحن في جميع التطبيقات.

8- في محرك الاشتعال بالشرارة المتعدد الأسطوانات تتم عملية توزيع الخليط بواسطة صمام السحب وتختلف نسبة الهواء إلى الوقود بين الأسطوانات، بمعنى أن توزيع الوقود بين الأسطوانات غير منتظمة أما في محركات الاشتعال بالانضغاط فإن نظام الحقن يقوم بتوزيع جيد للوقود إلى الأسطوانات.

9- الكفاءة الحرارية لمحرك الاشتعال بالانضغاط أعلى منها لمحرك الاشتعال بالشرارة بسبب نسبة الانضغاط العالية المستخدمة في النوع الأول. وعليه فإن كمية الحرارة المفقودة من خلال غازات العادم بالنسبة لمحرك الاشتعال بالانضغاط أقل بالمقارنة بمحرك مع محرك الاشتعال بالشرارة. ولهذا السبب فإن درجة حرارة غازات العادم بالنسبة للنوع الأول قليلة بالمقارنة مع النوع الثاني بالإضافة إلى وجود وفره من الهواء في محرك الاشتعال بالانضغاط يقلل من درجة حرارة غازات العادم *Exhaust gas temperature* .

10- تعد محركات الاشتعال بالشرارة أكثر سهولة عند بدء التشغيل *Starting* بالمقارنة مع محركات الاشتعال بالانضغاط، وذلك بسبب أن محركات الاشتعال بالانضغاط يلزمه جهد كبير لإدارة عمود الكرنك للتغلب على الضغط المرتفع، وبدء تشغيل محرك الاشتعال بالانضغاط في الجو البارد صعب جداً بسبب انخفاض درجة حرارة الهواء الابتدائية بالإضافة إلى أن كمية الحرارة المتنقلة إلى غرفة الاحتراق تكون كبيرة.

ثانيا- من حيث خصائص الأداء *Performance characteristics*

1- محركات الاشتعال بالانضغاط أثقل مرتين أو ثلاث مرات من محركات الاشتعال بالشرارة، لذلك فمعدل الوزن لوحدة القدرة أكبر في محركات الديزل عن محركات البنزين.

2- تعد محركات الاشتعال للانضغاط أفضل من ناحية التعجيل *Acceleration* وذلك بسبب سرعة السيطرة المباشرة على كمية حقن الوقود، أما بالنسبة بمحرك الاشتعال بالشرارة فإنه لا يمكن السيطرة على كمية الوقود بصورة مباشرة بل أنها تعتمد على مقدار فتحة الخانق وسرعة الهواء.

3- درجة المتانة *Reliability* لكل من محركات الاشتعال بالشرارة ومحركات الاشتعال بالانضغاط متساوية. وتعد محركات الاشتعال بالانضغاط أقوى وتحمل العمل الشاق أكثر. ومعظم محركات الاشتعال بالانضغاط لا تعمل بطاقتها المتاحة بل أقل من ذلك مما يجعلها تحتفظ بقوتها لفترة أطول. ومن مشاكل محركات الاشتعال بالانضغاط في تكلفة نظام الحقن العالية بالإضافة إلى تعقيد جهاز التحكم في السرعة. ولكن في محركات الاشتعال بالشرارة فإن أغلب مشاكلها هي أما بسبب الكاربراتير أو نظام الاشتعال.

4- تعتبر محركات الديزل من المحركات ذات الكفاءة العالية وبالتالي فإنها تستهلك أقل كمية من الوقود لتوليد قدرة معينة إذا ما قورنت بمحرك البنزين بمعنى أن محرك الديزل اقتصادي في الوقود كذلك تكلفة الوقود بالنسبة لمحرك الاشتعال بالانضغاط أقل بكثير من تكلفة الوقود بالنسبة لمحرك الاشتعال بالشرارة. وذلك لقلة استهلاك الوقود بالنسبة للنوع الأول بالإضافة إلى رخص ثمن الوقود ذاته. كما أن القيمة الحرارية لوقود الديزل أقل منه لوقود البنزين، إلا أن كثافة وقود الديزل أعلى من كثافة وقود البنزين وأن بيع الوقود يتم على أساس الحجم وليس على أساس الوزن.

5- وقود الديزل أكثر أمنا من وقود البنزين وذلك لأن وقود البنزين يتطاير بسرعة وذلك فإن احتمال حدوث الحريق أكثر، أما وقود الديزل فهو أقل تطايرا من وقود البنزين كما أن احتمال تكوين خليط متفجر في حالة انسكاب وقود الديزل أقل بالمقارنة مع وقود البنزين وخاصة في الأماكن الضيقة كالسفن

ثالثاً: من حيث التكاليف *COST*

1- ان التكلفة الابتدائية *Initial Cost* لمحرك الاشتعال بالشرارة (تكاليف الإنتاج) دائماً أقل من التكلفة الابتدائية لمحرك الاشتعال بالانضغاط فى حالة تساوى القدرة الفرملية للمحركين. والسبب فى ذلك يعزى الى أن محرك الاشتعال بالشرارة أخف وزناً من محرك الاشتعال بالانضغاط كما أن نظام الوقود المستخدم فيه أقل تكلفة بالمقارنة مع نظام الوقود فى محرك الاشتعال بالانضغاط، إلا أن العمر الطويل لمحرك الاشتعال بالانضغاط يمكن أن يعوض التكلفة الابتدائية العالية للمحرك وذلك لعدم استخدام المحرك الى أقصى قدرة مما يؤدى الى تقليل التلف والتآكل عند الاستعمال.

2- تكاليف الصيانه *Cost Maintenance* لمحرك الاشتعال بالانضغاط أعلى بكثير من تكاليف صيانة محرك الاشتعال بالشرارة وذلك لسببين: الأول هو التكاليف العاليه عند استبدال أجزاء من نظام الحقن. والثانى هو ارتفاع أجور صيانة محرك الاشتعال بالانضغاط بصورة عامة عن صيانة محرك الاشتعال بالشرارة.

مزايا محرك الاشتعال بالشرارة

هناك بعض العوامل التى يجب أن تأخذ فى الاعتبار عند اختيار نوع المحرك وذلك حسب طبيعة ونوعية الاستخدام. وأهم مزايا محركات الاشتعال بالشرارة:

- 1- التكاليف الابتدائية قليلة.
- 2- وزن المحرك لقدرة معينة قليلة بالمقارنة مع محرك الديزل.
- 3- حجم المحرك لقدرة معينة صغيرة بالمقارنة مع محرك الديزل.
- 4- سهولة بدء التشغيل.
- 5- مستوى الضوضاء قليل.
- 6- كمية غازات العادم قليلة.
- 7 - يستخدم محرك الاشتعال بالشرارة بصورة واسعة جداً فى السيارات من أجل راحة الركاب. كما أنه يستخدم فى الطائرات الصغيرة لخفة وزنه. ويستخدم

محرك الاشتعال بالشرارة الثنائى الأشواط بصورة واسعة جدا فى الدراجات ذات المحرك والزوارق النهرية والبحرية ومضخات الهواء وذلك بسبب بساطة المحرك وتكاليفه القليلة.

مزايا محركات الديزل:

- 1 - قلة الوقود المستهلك: تعتبر محركات الديزل من المحركات ذات الكفاءة العالية لأنها تستهلك أقل كمية من الوقود لتوليد قدرة معينة إذا ما قورنت بغيرها من المحركات الأخرى (ما عدا التربينات البخارية الكبيرة) فكمية الوقود المستهلك تقل كثيرا عما يستهلك فى محركات البنزين وعلى ذلك فمحرك الديزل اقتصادى للغاية.
- 2- رخص ثمن الوقود: تستعمل محركات الديزل وقودا رخيص الثمن، إذ أن ثمنه يقل عن ثمن البنزين بكثير.
- 3- اقتصادية عند الأحمال الصغيرة: وهى الحالة التى تشتغل عليها المحركات معظم الوقت عندما يدور محرك ديزل محملا بنصف الحمل الكامل يستهلك زياده فى الوقود حوالى ١٠٪ مما يلزم لكل وحدة قدرة عند الحمل الكامل، أما جميع المحركات الأخرى فأن كفاءتها تقل كثيرا عندما يخف الحمل.
- 4- أكثر أمنا : أن الوقود المستعمل فى محركات الديزل غير قابل للانفجار لأن درجة اشتعاله أكبر من البنزين. وفى الحقيقة يتطلب مجهودا خاصا لاشتعاله ومثله مثل الفحم.

عيوب محركات الديزل:

- 1- ارتفاع الثمن: نظرا لارتفاع الضغوط العالية المستعملة لتشغيل محرك ديزل مما يدعو الى متانة بنائها وجودة المعادن المستعملة فى صناعة أجزائها ودقة تركيبه عن محركات البنزين، لهذا فهى أغلى ثمنًا.
- 2- ثقل وزنها: نظرا لما يتطلبه بناء المحرك من متانة كما سبق ذكر ذلك لهذا يزيد وزنها كثيرا عن محرك البنزين المعادل له فى القدرة.

- 3- العناية: تتطلب محركات الديزل عناية كبيرة لكل وحدة قدرة بالمقارنة بالتربينات البخارية الكبيرة.
- 4- الحيز: تشغل محركات ديزل حيزا أكبر مما تشغله التربينات البخارية وذلك في حالة القدرة الكبيرة.

ومما سبق يمكن معرفة الأسباب التي أدت الى تفضيل محركات أخرى عن محركات الديزل لبعض الأعمال كالاتى:

- (أ) الطائرات - تستعمل محركات البنزين لأنها أخف وزنا.
- (ب) السيارات العادية - تستعمل محركات البنزين لرخص ثمنها.
- (ج) توليد القوى الكهربيه فى المدن الكبيرة - تستعمل تربينات بخارية كبيرة لقلّة العنايه اللازمه لها.

ملحق 1

المفاهيم الهندسية الأساسية Basic Engineering Concepts

المفاهيم الهندسية الأساسية

Basic Engineering Concepts

الوحدات والأبعاد الهندسية Units and Dimensions

- البعد Dimension

هو المفهوم الأساسي المستخدم لوصف كمية فيزيائية مثل الطول والكتلة والزمن. ويجب أن تكون أبعاد أي معادلة في الطرفين متوافقة.

- الوحدة Unit

هي وسيلة التعبير عن مقدار الأبعاد

متر (m) للطول & ثانية (sec) للزمن & نيوتن (Newton) للقوة

الوحدات الأساسية Base Units

هي عبارة عن سبع وحدات أساسية تتكون منها جميع الكميات الهندسية وهي:

- | | |
|-----------------------|------------------|
| 1- الطول | Length |
| 2- الكتلة | Mass |
| 3- الزمن | Time |
| 4- درجة الحرارة | Temperature |
| 5- شدة التيار الكهربى | Electric current |
| 6- شدة الاضاءة | |
| 7- وزن الجزيئ | |

الأنظمة الشائعة للوحدات Common System of Units

قديمًا كان هناك النظام الانجليزي والنظام المترى (الفرنسى) ولكل نظام وحدات للتعبير عن الكميات الهندسية المختلفة. تختلف قيمة هذه الوحدات من نظام إلى آخر. وقد تم الاتفاق على استخدام نظام موحد لهذه الوحدات ويسمى بالنظام العالمى للوحدات The International system of units ويرمز له بالرمز SI وذلك بغرض توحيد استعمال الوحدات والرموز والكميات طبقاً لتوجيه عدة منظمات دولية. إلا أن هناك بعض البيانات تسجل بالوحدات النظام الانجليزي أو النظام الفرنسى لذا فهناك ضرورة للتعرف على الأنظمة الأخرى. ويوضح جدول (1) أنظمة الوحدات الشائعة الاستخدام.

الأعداد التعبيرية فى وحدات (SI) Expressing Numbers in SI units

جدول (2) يوضح مجموع من البادئات القياسية تستخدم مع وحدات (SI) لتشكل المضاعفات.

قواعد إظهار الأرقام التعبيرية

- 1- يجب ان تختار بادئة الوحدة (جم - نيوتن) عندما تكون القيمة العددية ما بين 0.1 إلى 999.
- 2- يجب ان لا يفصل فارغ بين رمز البادئة ورموز الوحدة مثال ذلك:
(kg , km , kW)

جدول (1) أنظمة الوحدات الشائعة الاستخدام

الكتلة mass	الزمن time	الطول length	
باوند (رطل) lb	ثانية Sec	قدم ft بوصة in	النظام الأنجليزي ES
كجم kg	ثانية Sec	سم cm متر m	النظام الفرنسى MS (المترى)
نيوتن Newton	ثانية Sec	مم mm متر m	النظام العالمى SI

الكميات الهندسية المشتقة :

هناك بعض الكميات الهندسية المشتقة من الكميات الأساسية وهى:

1- المساحة Area

تعتبر وحدة المساحة هى مربع وحدة الطول ويعبر عنها فى النظام العالمى

للوحدة SI متر مربع m^2 أو مم² mm².

وقد اتفق أيضاً على التعبير عن مساحة الأرضى بالآتى:

فى أوربا : الهكتار hectare

$$1 \text{ hactar} = 10000 \text{ m}^2$$

جدول (2) البادئات القياسية

عربي	انجليزي	الأس العشري
يوكتو	Yocto	10^{-24}
زبتو	Zepto	10^{-21}
أتو	Atto	10^{-18}
فيمتو	Femto	10^{-15}
بيكو	Pico	10^{-12}
نانو	Nano	10^{-9}
ميكرو	Micro	10^{-6}
ملي	Milli	10^{-3}
سنتي	Centi	10^{-2}
ديس	Deci	10^{-1}
ديكا	Deka	10^1
هيكثو	Hecto	10^2
كيلو	kilo	10^3
ميغا	Mega	10^6
جيجا	Giga	10^9
تيرا	Tera	10^{12}
ميغا	Peta	10^{15}
إكسا	Exa	10^{18}
زيتا	Zetta	10^{21}
يوتا	Yotta	10^{24}

في أمريكا وإنجلترا: الأيكر acre

$$1 \text{ acre} = 4046.85 \text{ m}^2$$

في مصر: فدان feddan

$$1 \text{ feddan} = 4200.83 \text{ m}^2 = 4200 \text{ m}^2$$

في الدول العربية دونم ويعادل 1000 m^2

2- الحجم Volume

وحدة الحجم هي مكعب وحدة الأطوال ويعبر عنها في النظام العالمي

للوحدات IS بـ متر مكعب m^3 أو مم mm^3

كما يستعمل اللتر liter للتعبير عن حجم السوائل والغازات

$$1 \text{ liter} = 1000 \text{ cm}^3 \quad 1 \text{ لتر} = 1000 \text{ سم}^3$$

$$1 \text{ m}^3 = 1000 \text{ liter} \quad 1 \text{ متر}^3 = 1000 \text{ لتر}$$

3- السرعة Speed أو Velocity

إذا تحرك جسم فإنه يغير مكانه ويقطع الجسم أثناء التحرك مسافة L في

زمن معين t فتكون السرعة هي خارج قسمة المسافة على الزمن.

وعلى ذلك يمكن تعريف السرعة بأنه معدل تغير المسافة التي يقطعها

جسم ما بالنسبة للزمن، أي معدل حركة الجسم

$$v = \frac{dL}{dt}$$

وحداتها متر/ث (m/sec) أو كم/ساعة (km/h)

والسرعة كمية متجهة بمعنى أن لها مقدار واتجاه وخط عمل، ويمكن تمثيلها بيانياً بخط في نفس اتجاهها وطوله يمثل مقدارها.

4- السرعة الزاوية Angular Velocity

هي سرعة دوران نقطة حول محور مثال ذلك سرعة المحرك (سرعة عمود الكرنك) يعبر عنها بـ لفة/ دقيقة r.p.m في كل الوحدات وفي النظام العالمي للوحدات يعبر عن السرعة الزاوية rad/s

$$1 \text{ r.p.m} = 2\pi / 60 \text{ rad/s}$$

5- السرعة المحيطية

تبلغ المسافة التي تقطعها نقطة واقعة على محيط جسم يدور، في اللفة الواحدة طول المحيط $\pi \cdot D$ حيث D قطر الدائرة (m) والمسافة التي تقطعها النقطة في عدد من اللفات n هي $\pi \cdot D \cdot n$

على ذلك السرعة المحيطية هي المسافة التي تقطعها نقطة واقعة على محيط الدائرة في الثانية الواحدة :

$$v = \pi D n \times 60$$

حيث :

$$v = \text{السرعة المحيطية m/sec}$$

$$D = \text{قطر الدائرة (m)}$$

$$n = \text{سرعة الدورانية (r.p.m)}$$

6- العجلة Acceleration

$$a = \frac{dv}{dt}$$

وهي معدل تغير السرعة بالنسبة للزمن

ووحدها متر/ث² (m/sec²) وهي كمية متجهة أيضا مثل السرعة

7- القوة Force

تعرف بأنها العامل الذي يؤثر على جسم ما ويغير من حالة اتزانه. وحالة الاتزان هي وجود الجسم في حالة سكون أو في حالة حركة منتظمة في خط مستقيم. وتحدد القوة بثلاثة عناصر هي المقدار والاتجاه ونقطة التأثير.

ونتيجة لتأثير القوة على الجسم فإنها تكسبه عجلة في نفس اتجاه القوة. وهذه العجلة تتناسب طرديا مع مقدار القوة المؤثرة أما ثابت التناسب فهو كتلة الجسم وبالتالي فإن:

$$F = m \times a$$

القوة = كتلة × عجلة

حيث:

F - القوة Force نيوتن (N)

M - كتلة الجسم كجم (kg)

a - عجلة الجسم متر/ثانية² (m/sec²)

وتستخدم وحدة نيوتن (NEWTON) أو كيلو نيوتن kN

$$N = 1 \text{ kg. m/sec}^2$$

ويعتبر النيوتن (N) الذي سمي باسم السيد إسحاق نيوتن (Isaac Newton) كوحدة للقوة التي تحرك كتلة مقدارها واحد كيلو جرام بعجلة 1 متر/ث².

8- العزم Torque & Bending Moment

يعرف العزم بأنه دوران الجسم ما حول أحد المحاور (نقطة دوران) نتيجة تأثير قوة (أو محصلة مجموعة من القوى) ويبعد خط عملها عن محور الدوران بمسافة عمودية على اتجاه القوة تعرف بذراع العزم، وتكون القوة تساوى حاصل ضرب مقدار القوة في ذراعها.

$$T = F \times L \quad \text{العزم} = \text{القوة} \times \text{ذراع العزم}$$

حيث:

$$T = \text{العزم Torque ووحده نيوتن. متر (N.m)}$$

$$F = \text{القوة Force ووحدها نيوتن (N)}$$

$$L = \text{ذراع العزم ووحدها متر (m)}$$

9- الضغط Pressure

الضغط هو مقدار القوة الواقعة على وحدة المساحة:

$$P = \frac{F}{A} \quad \text{الضغط} = \frac{\text{القوة}}{\text{المساحة}}$$

حيث:

F = القوة Force نيوتن (N)

A = المساحة Area متر² (m²)

P = الضغط pressure نيوتن/متر² N/m²

هذه الوحدة (N/m²) تعادل وحدة بيسكال (Pascal) في النظام العالمى

ويرمز لها بالرمز Pa

10- الشغل Work

إذا تحرك جسم تحت تأثير قوة معينة لمسافة ما في اتجاه هذه القوة، فيقال أن تلك القوة بذلت شغلاً ويساوى حاصل ضرب القوة في المسافة على أن تكون المسافة في اتجاه . أو يعرف الشغل على أنه كمية الجهد المبذول لرفع ثقل مسافة رأسية محددة أو تحريك قوة مسافة معينة في اتجاه تأثير القوة:

$$W = F \times L \quad \text{الشغل} = \text{القوة} \times \text{مسافة}$$

حيث:

W = الشغل work ، نيوتن متر (N.m)

F = القوة force، نيوتن (N)

L = المسافة Length في اتجاه القوة متر (m)

وتعادل وحدة الشغل N.m وحدة جول (Joule) في النظام العالمى ويرمز له بالرمز J

$$J = N \cdot m$$

ويعرف الجول Joule بأنه كمية الشغل المبذول لتحريك قوة مقدارها 1

نيوتن Newton مسافة 1 متر (m) في اتجاه تأثير تلك القوة

القدرة هي معدل بذل شغل معين:

$$Power = \frac{work}{time} \quad \text{القدرة} = \frac{\text{شغل}}{\text{زمن}}$$

وحدات القدرة (نيوتن. متر/ث) N.m/sec

يطلق على هذه الوحدات وات Watt ويرمز له بالرمز W ويرجع ذلك الى أواخر القرن الثامن عشر، حينما رغب جيمس وات (James Watt) أن يقدر محركاته البخارية بدلالة المنافس وذلك الوقت وهو الحصان. وقام بإجراء سلسلة من الاختبارات بخيول متوسطة ووجد أن الحصان يمكن أن يرفع 366 رطل من الفحم خارج المنجم بمعدل 1 قدم/ث. قام وات بزيادة هذه القيمة بنسبة 50% ليقلل تقدير محركاته بشكل متعمد. ومنذ ذلك الحين استخدم المقدار الناتج، كوحدة أساسية للقدرة الحصانية (HP) horse power، وهو يعادل 550 قدم. رطل/ث، وفي النظام المترى (الفرنسى) استخدم أيضا الحصان لتعبير عن وحدة القدرة حيث يعرب عن الحصان بأنه القدرة اللازمة لشد قوة مقدارها 75 كجم لمسافة متر خلال زمن مقداره 1 ثانية أى أن الحصان يعادل 75 كجم متر/ث.

وعند استخدام النظام العالمى للوحدات تم تسمية وحدة القدرة بالوات (W). وتعتبر وحدة الوات قدرة مكافئة لتحرك قوة مقدارها 1 نيوتن لمسافة مقدارها متر واحد خلال ثانية واحدة.

ويعادل الحصان = 745.7 وات (HP = 745.7 W)

أو الكيلو وات = 1.341 حصان (kW = 1.341 HP)

ويعبر عن القدرة الميكانيكية من خلال صيغتين: الأولى القدرة الخطية، وهذه تحدث عندما تبذل قوة مع سرعة خطية.

$$\text{القدرة} = \frac{\text{القوة} \times \text{المسافة}}{\text{زمن}} = \text{القوة} \times \text{السرعة}$$

$$P = \frac{F.L}{t} = F.V$$

حيث: P القدرة و F القوة و L المسافة و t الزمن و V السرعة
والصيغة الثانية تكون القدرة الدورانية وهى القدرة التى تنقل من خلال دوران
اجسام وتحسب القدرة الدورانية

$$P = \frac{2 \pi N T}{60}$$

حيث: P = القدرة بالوات (W)

N سرعة دوران العمود لفة/ دقيقة (r.p.m)

T مقدار العزم على العمود نيوتن. متر (N.m)

13- الطاقة Energy

الطاقة هى مقدرة جسم ما على بذل شغل معين، أى أنه شغل مخزون فى

ذلك الجسم. وحدات الطاقة (وات.ث) W.sec او كيلو وات. ساعة kW.h

الطاقة قد تكون ظاهرة (متحركة) يمكن الإحساس بها وقياسها، أو مختزنة Stored (كامنة Latent) يمكن تحويلها إلى ظاهرة. عموماً يمكن تصنيف الطاقات إلى ستة أنواع رئيسية كالآتي:

1- الطاقة الميكانيكية Mechanical Energy:

هي الطاقة التي يمكن أن تؤدي في صور مختلفة مثل طاقة الوضع وطاقة الحركة، يمكن استخدامها مباشرة وتحويلها بسهولة إلى أنواع أخرى.

2- الطاقة الكهربائية Electrical Energy:

تنتج بمرور الإلكترونات في الموصلات الكهربائية، وهي أرقى أنواع الطاقة وأفضلها لدى الإنسان حيث تتميز ببساطة استخدامها وسهولة تحويلها إلى الأنواع الأخرى من الطاقة، ويمكن تخزينها في صورة مجال كهربى أو كهروستاتيكي.

3- الطاقة الكيميائية Chemical Energy:

وهي طاقة مختزنة فقط تظهر عند التفاعلات الكيميائية مثل احتراق الوقود ومرور التيار من بطارية. فالوقود يحتوى على طاقة كيميائية مختزنة به، لا تنطلق إلا عندما يحترق (يتفاعل مع الأكسجين) حيث تتحول الطاقة الكيميائية للوقود إلى طاقة حرارية. وبطارية السيارة الجرار أيضاً تحتوى على طاقة كيميائية تتحول إلى كهربائية عند توصيل قطبيها بدائرة خارجية.

4- الطاقة الكهرومغناطيسية Electromagnetic Energy:

وتنتقل على هيئة أشعة كهرومغناطيسية Electromagnetic waves بسرعة الضوء ولكن بأطوال موجية مختلفة. ومن أمثلتها الإشعاع الحرارى وأشعة إكس، وموجات الراديو.

5- الطاقة الحرارية Thermal Energy:

وهى أبسط وأرخص أنواع الطاقة حيث يسهل الحصول عليها باحتراق المادة أو الوقود. وهى أيضاً أدنى أنواع الطاقة إذ يصعب استخدامها مباشرة فى جوانب الحياة المختلفة، كما أنه ليس من السهل تحويلها إلى أنواع الطاقة الأخرى، الطاقة الحرارية هى مقياس لحركة جزيئات المادة، والصورة الظاهرة لها هى الحرارة Heat التى تنتقل من الأجسام الساخنة إلى الباردة، ويمكن تخزينها فى المواد المختلفة على هيئة حرارة محسوسة Sensible heat أو كامنة Latent heat.

6- الطاقة الذرية Atomic Energy:

وهى طاقة هائلة مختزنة لا تظهر الا عندما تتفاعل مكونات ذرات المادة، وتنقسم إلى نوعين رئيسيين:

A- الطاقة الانشطارية Fission Energy:

وتنطلق عند انشطار الذرات الثقيلة كاليورانيوم والبلوتونيوم إلى ذرات عناصر أخف. وهذه الطاقة، حسب قانون العالم الشهير ألبرت أينشتاين، تعادل فرق الكتلة بين الذرات الثقيلة والذرات الخفيفة الناتجة عن التفاعل، وهى طاقة هائلة بالنسبة لكتلة الوقود إذا ما قورنت بالأنواع العادية الأخرى.

B- الطاقة الإندماجية Fusion Energy:

التي تنطلق من اندماج ذرات عناصر خفيفة لتكوين ذرات عناصر أثقل، مثل اندماج 4 ذرات هيدروجين لتكوين ذرة واحدة من الهليوم. هذا التفاعل يحدث في الشمس وتنطلق منه الطاقة الشمسية.

ملحق (2)

المصطلحات الفنية المستخدمة

بعض المصطلحات الفنية المستخدمة في هذا الجزء

يعطى هذا الملحق مرجعاً مصغراً عن مصطلحات المحرك الواردة في هذا الجزء بغرض استعادة ذاكرة القارئ وتذكيره بسرعة بمصطلحات المحركات التي يحتاجها. في حين توجد بالكتاب تعاريف وإيضاحات أشمل وأكثر

Air Cleaner "Air Filter"	فلتر الهواء
Air Cooling System	نظام التبريد بالهواء
Air Fan	مروحة الهواء
Air Fuel Ratio	نسبة خلط الهواء إلى الوقود
Air Pressure	ضغط الهواء
Atmospheric Pressure	الضغط الجوي
Battery	بطارية
Bearing	محمل كرسى
Bearing Caps	أغطية الكرسى
Big End	النهاية الكبرى لذراع التوصيل
Bore of Cylinder	قطر الاسطوانة
Bottom Dead Center = T.D.C	النقطة الميتة السفلى (ن.م.س)
Brake	فرملة
Brake Horsepower	القدرة الفرملية
Calorific value "Heating"	القيمة الحرارية
Cam	كامة
Cam Shaft	عمود الكامات
Carbon	كربون
Carbon Dioxide	ثاني أكسيد الكربون
Carburetor	الكاربوراتير (المغذى)

Centrifugal Force	القوة الطاردة المركزية
Clearance	خلوص
Combustion	الاحتراق
Combustion Chamber	غرف الاحتراق
Compression – space Volume	حيز الانضغاط (غرفة الاحتراق)
Compression Ratio	نسبة الانضغاط (الكبس)
Compression Rings	حلقات الانضغاط (شبابر الضغط)
Compression Stroke	شوط الانضغاط
Connecting Rod Bearing	كراسى ذراع التوصيل
Connecting Rod Cap	غطاء كرسى ذراع الاتصال
Connecting Rods	أذرع التوصيل
Cooling Fan	مروحة التبريد
Cooling Fine	زعانف التبريد
Cooling Fluid	سائل التبريد
Cooling Jacket	قميص التبريد
Cooling System	دورة التبريد
Crank	المرفق (الكرنك)
Crank Case	علبة المرفق (الكرنك)
Crank Shaft	عمود المرفق (عمود الكرنك)
Crankcase Ventilator	متنفس علبة المرفق
Cycle	دورة
Cylinder	الأسطوانة
Cylinder Block	كتلة الأسطوانات
Cylinder Head	رأس الاسطوانات
Cylinder Sleeves	قمصان الإسطوانة
Diesel Cycle	دورة ديزل

Diesel Engine	محرك الديزل
Dipstick	مقياس مستوى الزيت
Dry liner	قميص جاف (بطانة جافة)
Engine	المحرك
Engine Efficiency	كفاءة المحرك
Engine Power	قدرة المحرك
Engine Torque	عزم دوران المحرك
Exhaust Manifold	مجمع العادم
Exhaust Ports	فتحات العادم
Exhaust Stroke	شوط (مشوار) العادم
Exhaust Valve	صمام العادم
Exhaust valve	صمام الخروج (العادم)
Expansion Stroke	شوط (مشوار) التمدد
External Combustion Engine	محركات احتراق خارجي
Fan	مروحة
Fan belt	سير المروحة
Firing Order	ترتيب الاشتعال
Flat Top Valve	الصمام ذو السطح المستوي
Flywheel	الحدافة
Four – stroke Otto Engine	محرك اوتو رباعي الأشواط
Four Cycle	دورة رباعية
Four-Stroke Cycle	دورة رباعية الأشواط
Fuel Consumption	استهلاك الوقود
Fuel Filter	مرشح (فلتر) الوقود
Fuel Injection Pump	مضخة حقن الوقود
Fuel Pump	مضخة الوقود

Fuel System	دورة الوقود
Fuel System	دورة التغذية بالوقود
Gasket	الحشو
Gasket Cement	لصاق الحشية
Gasoline	البنزين (جازولين)
Heat Loss	الفقد الحرارى
Heat of Compression	حرارة الاحتراق
Heat of Compression	حرارة الانضغاط
Heat Rejection	التخلص من الحرارة
Horse Power	قدرة الحصان
I.C.E	محركات الاحتراق الداخلى
Ignition System	نظام الاشعال
Ignition Timing	توقيت الاشتعال
In line Engine	محركات مستقيمة
Inlet valve	صمام الدخول (السحب)
Intake Stroke	شوط (مشوار) السحب
Intake Valve	صمام السحب
Internal Combustion Engines	محركات احتراق داخلى
L-head Engine	محرك برأس إسطوانة شكل L
Liquid Petroleum Gas (LPG)	غاز بترول سائل
Lubricating System	دورة التزييت
Lubrication System	دورة التزييت
Main Bearings	الكراسى الرئيسية
Main Fold	مجرى التوصيل
Mean Effective Pressure (MEP)	متوسط الضغط الفعال
Mechanical Efficiency	الكفاءة الميكانيكية

Oil – Control Rings	شبابير الزيت (التحكم فى الزيت)
Oil Filter	فلتر (مرشح) الزيت
Oil Pan	علبة الزيت (كارتير)
Oil Pipes	مواسير الزيت
Oil Pressure Gauges	مبين ضغط الزيت
Oil Pressure Regulating Valve	صمام منظم ضغط الزيت
Oil Pump	مضخة الزيت
Open Cooling System	نظام التبريد المفتوح
Opposed Cylinder Engine	محركات متقابلة الأسطوانات
Otto Cycle	دورة أوتو
Overhead Valve	صمام علوى
Piston	المكبس
Piston Displacement	حجم الإزاحة
Piston Rings	شبابير المكبس
Piston Skirt	جذع المكبس
Piston Stroke	مشوار المكبس (الشوط)
Piston with ring holder	مكبس بحامل حلقات (شبابير)
Piston-rings	شبابير المكبس
Port	بوابة
Power Strock	شوط القدرة
Pressure of Gases	ضغط الغازات
Prony Brake	فرملة برونى
Push Rod	ذراع رفع
Radiator	المشع (الرادياتور)
Radiator Cap	غطاء المشع (الرادياتور)
Scavenging	الكسح

Scavenging Pump	مضخة الكسح
Solid – Skirt Piston	مكبس بجذع كامل
Spark Ignition Engine	محركات الاشتعال بالشرارة
Spark Plugs	شمعات الإشعال (الاحتراق)
Specific Heat	الحرارة النوعية
Specific Volume	الحجم النوعي
Specific Weight	الوزن النوعي
Split – Skirt Piston	مكبس بجذع ذو شق
Standard Valve	الصمام القياسي
Starting The Engine	بدء إدارة المحرك
Strainer	مصفاة
Stroke	شوط (مشوار)
Suction Stroke	شوط السحب
Supercharger	مشحن
Thermal Efficiency	الكفاءة الحرارية
Thermostat	المنظم الحراري (الثروموستات)
Top Dead Center (T.D.C)	النقطة الميتة العليا (ن.م.ع)
Tulip Valve	الصمام الخزامي
Turbulence	إثارة
Two – Stroke Petrol Engine	محرك أوتو (بنزين) ثنائي الأشواط
Types of engine	أنواع المحركات المختلفة
V- Engine	محركات على شكل حرف V
Vacuum	تفريغ
Valve	صمام
Valve – seat Inserts	حلقة مقعد الصمام المبيتة
Valve Clearance	خلوص الصمام

Valve Guide	دليل الصمام
Valve Guide	دليل الصمام
Valve Head	رأس الصمام
Valve lifter	رافع الصمام
Valve Seat	مقعد الصمام
Valve Springs	يايات الصمامات
Valve Stem	ساق الصمام
Valves	الصمامات
Velocity	سرعة
Volumetric Efficiency	الكفاءة الحجمية
Water Cooling System	نظام التبريد بالماء
Water Jackets	الجيوب (القمصان) المائية
Water Pump	مضخة الماء

1. The first part of the document is a list of the names of the members of the committee who have been appointed to the various sub-committees. The names are listed in alphabetical order of the last name.

المراجع

مراجع باللغة العربية:

- السعيد رمضان العشري، 2006: طرق تجريبية فى هندسة الجرارات - مكتبة بستان المعرفة للطبع ونشر الكتب - كفر الدوار-مصر 2003.
- السعيد رمضان العشري، 2003: محركات الاحتراق الداخلى - مكتبة بستان المعرفة للطبع ونشر الكتب - كفر الدوار-مصر 2003
- بواقيم كوتراد: هندسة الجرارات. مؤسسة الأهرام بالقاهرة بالأشتراك مع المؤسسة الشعبية للتأليف بليبزج.
- حلمى السيد جاد، تكنولوجيا السيارات. كلية الهندسة - جامعة المنصورة
- سمير محمد يونس، 1982 - الجرارات الزراعية - كلية الزراعة - الإسكندرية.
- محمد عبد المحسن شيبون - الجرارات الزراعية - كلية الزراعة - جامعة الإسكندرية
- محمد نبيل العوضى، 1982: هندسة الجرارات والآلات الزراعية. كلية الزراعة - جامعة عين شمس.
- منير عزيز مرقص، سامى محمد يونس 1991، أساسيات المكنة الزراعية، الكتب الدولى القاهرة.
- ويليام هز كرواس "ميكانيكا السيارات" ترجمة أحمد عباس الشربيني - مجموعة الكتب المدرسية والمراجع الأمريكية المترجمة - وزارة التربية والتعليم.
- مواقع على شبكة المعلومات الدولية للإنترنت المتعلقة بالمحركات.

- ASTM. 1972. Single-Cylinder engine tests for evaluating the performance of crankcase lubricants (abridged procedure). ASTM special publication 509. Philadelphia
- Civenis, Larry. "The Diesel Engine: Today and Tomorrow." Automotive Engineering, June 1976.
- Goering, C.E. 1989. Engine and Tractor Power. St. Joseph, MI: ASAE
- Ian Chisholm, "Automobile Engine and Vehicle Technology" McGraw-Hill Book Company (UK) Limited, 1984.
- Johan B. Heywood. Internal Combustion Engine Fundamentals, McGraw – Hill Book Company
- Lichty, L.C. 1976. Combustion engine processes. McGraw-Hill Book Company, New York.
- Moyer, J.A., J. P. Calderwood, and A.A. Potter. Elements of Engineering Thermodynamics, 6th ed. John Wiley & Sons, New York, 941
- Obert, E.F. 1973. Internal Combustion Engines and Air Pollution New York: Harper & Row.
- Taylor, C.F. The Internal-Combustion Engine in Theory and Practice, 2nd ed. John Wiley & Sons New York, 1966.
- William H. Crouse, "Automotive Mechanics", McGraw-Hill Book Company (New York) Limited, 1956.

المحتويات

9 مقدمة
11 الباب الأول: مقدمة في المحرك
37 الباب الثاني: الأجزاء الرئيسية للمحرك
111 الباب الثالث: نظرية عمل محرك الاحتراق الداخلي
179 الباب الرابع: عناصر قياس أداء المحركات
217 ملحق (1)
233 ملحق (2)



مكتبة الاستاذ المعرفة

طباعة ونشر وتوزيع الكتب

كفر الدوار - 86 ش الحدائق - بجوار نقابة التطبيقيين

☎ : 0121151237&045/2211495 & 045/2224228

هذا الكتاب

ضمن سلسلة محرك الاحتراق الداخلي والتي صدر منها

1- الجزء الأول محرك الاحتراق الداخلي
(أنواعه - مكوناته - نظريات تشغيله)

2- محرك الاحتراق الداخلي
(الأجهزة المساعدة للمحرك)

3- محرك الاحتراق الداخلي
(أعمال الصيانة والإصلاح)

4- محرك الاحتراق الداخلي
(طرق قياس الأداء واختبار المحرك)